BEST AVAILABLE COPY

PATENT ABSTRACTS OF JAPAN

(11)Publication number:

08-160299

(43)Date of publication of application: 21.06.1996

(51)Int.Cl.

GO2B 15/16 G02B 13/18

(21)Application number: 06-331412

(71)Applicant : OLYMPUS OPTICAL CO LTD

(22)Date of filing:

12.12.1994

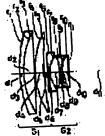
(72)Inventor: NAGAOKA TOSHIYUKI

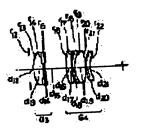
(54) ZOOM LENS

(57)Abstract:

PURPOSE: To provide a small zoom lens of high optical performance by compos ing it of a first, a second groups and a lens group on the image side of the second group and satisfying a specified condition.

CONSTITUTION: This zoom lens is composed of a first lens group a fourth lens group and satisfies the conditions: -2.0<f2/fw<-1.0, 1.2<vp/vn, -1.5<fe/fw<2, 4 < f1/fw < 8.4, -8.8 < (Re2+Re1)/(Re2-Re1) < -1.6, where, f1, f2 are focal distances of the first, second lens groups, fe: the focal distance of lens closest to the image side, fw: focal distance of the whole system on the wide-angle end, vp. the Abbe number of a positive lens of the lens group closest to the image side, vn: the Abbe number of a negative lens of the lens group closest to the image side, Re1: the radius of curvature of the surface on the object side of a lens closest to the image side and Re2: the radius of curvature of the surface on the image side of a lens closest to the image side.





LEGAL STATUS

[Date of request for examination]

14.03.2001

[Date of sending the examiner's decision of

rejection] [Kind of final disposal of application other than the examiner's decision of rejection or application converted registration]

[Date of final disposal for application]

[Patent number]

3434060

30.05.2003

[Date of registration]

[Number of appeal against examiner's decision of rejection]

[Date of requesting appeal against examiner's decision of rejection]

[Date of extinction of right]

(19)日本国特許庁 (JP)

(12) 公開特許公報 (A)

(11)特許出願公開番号

特開平8-160299

(43)公開日 平成8年(1996)6月21日

(51) Int.Cl.8

庁内整理番号 酸別記号

FΙ

技術表示箇所

G02B 15/16 13/18

審査請求 未請求 請求項の数5 FD (全44頁)

(21)出願番号

特願平6-331412

(71) 出願人 000000376

オリンパス光学工業株式会社

東京都渋谷区幡ヶ谷2丁目43番2号

平成6年(1994)12月12日 (22)出願日

(72)発明者 永岡 利之

東京都渋谷区幡ヶ谷2丁目43番2号 オリ

ンパス光学工業株式会社内

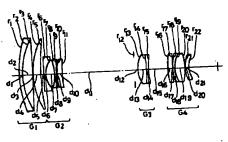
(74)代理人 弁理士 向 寬二

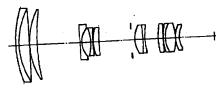
ズームレンズ (54) 【発明の名称】

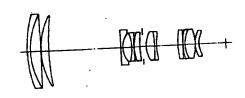
(57)【要約】

本発明は、ビデオカメラに適した小型で高 い光学性能を有する変倍比が6~8倍程度のズームレン ズを提供することを目的とする。

本発明のズームレンズは、物体側より順 に、正の屈折力の第1レンズ群と、負の屈折力の第2レ ンズ群と、それより像側に位置し全体として正の屈折力 を有する複数のレンズ群とよりなり、ズーミングの際少 なくとも二つのレンズ群を光軸に沿って移動させて変倍 とそれに伴う像位置のずれの補正を行なうようにしたレ ンズ系で、最も像側のレンズ群が正の屈折力を持ち少な くとも1枚の正レンズと少なくとも2枚の負レンズにて 構成され、最も像側に凹面を像側に向けた負のメニスカ スレンズを配置したものである。







1

【特許請求の範囲】

【請求項1】物体側より順に、正の屈折力の第1レンズ 群と、負の屈折力の第2レンズ群と、前記第2レンズ群 の像側に位置する全体として正の屈折力を有する複数の レンズ群とよりなり、ズーミングの際に少なくとも二つ のレンズ群を光軸上を移動させることによって変倍作用 と変倍にともなう像面位置のずれを補正する作用を持た せるようにし、最も像側のレンズ群が正の屈折力を持ち 少なくとも1枚の正レンズと少なくとも2枚の負レンズ とにて構成され、最も像側のレンズが凹面を像側に向け た負の屈折力を持つメニスカスレンズであり、下記の条 件(1), (2), (3), (4), (5)を満足する ズームレンズ。

- $-2.0 < f_2 / f_1 < -1.0$ (1)
- 1. $2 < \nu_p / \nu_n$ (2)
- $-15 < f_{\cdot} / f_{\cdot} < 2$ (3)
- $4 < f_1 / f_1 < 8.4$ (4)
- $-8.8 < (R_{e2} + R_{e1}) / (R_{e2} R_{e1})$ (5) < -1.6

ただし、 f 1 f 2 は夫々第1レンズ群, 第2レンズ群の 20 焦点距離、fiは広角端における全系の焦点距離、f。 は最も像側のレンズの焦点距離、 ν 。は最も像側のレン ズ群中の少なくとも1枚の正レンズのアッベ数、ν。は 最も像側のレンズ群中の少なくとも1枚の負レンズのア ッベ数、Relは最も像側のレンズの物体側の面の曲率半 径、R-2 は最も像側のレンズの像側の面の曲率半径であ

【請求項2】物体側より順に、正の屈折力の第1レンズ 群と、負の屈折力の第2レンズ群と、前記第2レンズ群 の像側に位置する全体として正の屈折力を有する複数の レンズ群とよりなりズーミングの際に少なくとも二つの レンズ群を光軸上を移動させるようにして変倍作用と変 倍にともなう像面位置のずれを補正する作用とを持たせ るようにし、最も像側のレンズ群が正の屈折力を持ち少 なくとも 1 枚の正レンズと少なくとも 2 枚の負レンズと で構成され、最も像側のレンズが凹面を像側に向けた負 の屈折力を持つメニスカスレンズであり、最も像側のレ ンズ群中の少なくとも1枚のレンズの1面が光軸から周 辺に行くにしたがって正の屈折力が弱くなる非球面であ り、下記条件(1), (5)を満足するズームレンズ。

(1)
$$-2.0 < f_z / f_1 < -1.0$$

(5) $-8.8 < (R_{ez} + R_{et}) / (R_{ez} - R_{et})$

(5)
$$-8.8 < (R_{e2} + R_{e1}) / (R_{e2} - R_{e1}) < -1.6$$

ただし、f2 は第2レンズ群の焦点距離、f1 は広角端 における全系の焦点距離、Ra は最も像側のレンズの物 体側の面の曲率半径、Rea は最も像側のレンズの像側の 面の曲率半径である。

【請求項3】物体側より順に、正の屈折力の第1レンズ 群と、負の屈折力の第2レンズ群と、前記第2レンズ群 の像側に位置する全体として正の屈折力を持っている複

数のレンズ群とよりなり、ズーミングに際して少なくと も二つのレンズ群を光軸上を移動させることによって変 倍作用と変倍にともなう像面位置のずれを補正する作用 とを持たせるようにし、最も像側のレンズ群が正の屈折 力を持ち少なくとも1枚の正レンズと少なくとも2枚の 負レンズにて構成されズーミング中可動で主としてズー ミングにともなう像面位置のずれを補正する作用を有 し、最も像側のレンズが負の屈折力を持っており、下記 の条件(1),(4),(6),(7)を満足するズー ムレンズ。

- $-2.0 < f_2 / f_1 < -1.0$ (1)
- $4 < f_1 / f_T < 8.4$ (4)
- $0.5 < R_{el} / D_{17} < 3$ (6)
- 0. $2 < R_{e2} / D_{z1} < 1$. 9 (7)

ただし、f1, f2は夫々第1レンズ群および第2レン ズ群の焦点距離、fr は広角端における全系の焦点距 離、Reiは最も像側のレンズの物体側の面の曲率半径、 $R_{\rm e2}$ は最も像側のレンズの像側の面の曲率半径、 $D_{\rm tf}$ は 望遠端における最も像側のレンズの物体側の面から像面 までの距離、Dzz は望遠端における最も像側のレンズの 像側の面から像面までの距離である。

【請求項4】物体側より順に、正の屈折力の第1レンズ 群と、負の屈折力の第2レンズ群と、前記第2レンズ群 の像側に位置する全体として正の屈折力を有する複数の レンズ群とからなり、ズーミングに際して少なくとも二 つのレンズ群を光軸上を移動させるようにして変倍作用 と変倍にともなう像面位置のずれを補正する作用をもた せるようにし、前記複数のレンズ群がいずれも少なくと も1枚の正レンズと少なくとも1枚の負レンズで構成さ れ最も像側のレンズ群が正の屈折力を持ち少なくとも 1 枚の正レンズと少なくとも2枚の負レンズで構成され、 最も像側のレンズが凹面を像側に向けた負の屈折力を持 つメニスカスレンズであり、最も像側のレンズ群の少な くとも1面が光軸から周辺に行くにしたがって正の屈折 力が弱くなるような形状の非球面であるズームレンズ。 【請求項5】物体側より順に、正の屈折力の第1レンズ 群と、負の屈折力の第2レンズ群と、前記第2レンズ群 の像側に位置する全体として正の屈折力を有する複数の レンズ群とよりなり、ズーミングに際して少なくとも二 つのレンズ群を光軸上を移動させて変倍作用と変倍にと もなう像面位置のずれを補正する作用とを持たせるよう にし、最も像側のレンズ群が正の屈折力を持ち少なくと も2枚の負レンズと少なくとも1枚の正レンズとよりな り、最も像側のレンズが凹面を像側に向けた負のメニス カスレンズであり、前記最も像側のレンズ群を物体側に 繰り出すことにより近距離物点へのフォーカシングを行 なうレンズ系で、下記条件(4)を満足するズームレン ズ。

 $4 < f_1 / f_1 < 8.4$ (4)

ただし、 f , は第1レンズ群の焦点距離、 f , は広角端

における全系の焦点距離である。

【発明の詳細な説明】

[0001]

【産業上の利用分野】本発明は、ビデオカメラに適した 変倍比が6~8倍程度でFナンバーが2.0程度の小型 で高変倍なズームレンズに関するものである。

[0002]

【従来の技術】ビデオカメラの小型、高機能化およびC CD等の撮像素子の微細化に伴い、レンズ系において も、小型高変倍化および結像性能の高性能化が要求され 10

【0003】一般に、小型で高変倍比のズームレンズを 得るためには、例えば特開平1-223408号公報に 記載されたレンズ系のように物体側より順に、正、負、 正の3群構成のレンズ系や、特開平4-88309号公 報に記載されたレンズ系のように、正,負,正,正の4 群ズームレンズ、特開平5-224125号公報に記載 されたレンズ系のように、正、負、正、正、負の5群ズ ームレンズで代表されるように、正の屈折力の第 1 レン ズ群と負の屈折力の第2レンズ群とそれ以降のレンズ群 20 とからなるズームレンズがある。

【0004】上記の従来のズームレンズを含めズームレ ンズは、一般にズーミングの際の収差変動を少なくする ために、各レンズ群単独で収差が良好に補正されている ことが望ましい。しかし上記の従来例は、いずれもレン ズ系小型のために各レンズ群の屈折力を強くしているた めに各群で発生する諸収差を良好に補正しきれず、CC D等の撮像素子の微細化にともなって求められる高性能 な像が得られない。特に、レンズ系の全長を短くするた めに最も変倍に寄与している第2レンズ群の屈折力を強 30 くしてズーミングの際のこの第2レンズ群の移動距離を 短くしており、第2レンズ群で発生する諸収差が大にな り又ズーミングに伴う収差変動が大である。

[0005]

【発明が解決しようとする課題】本発明の目的は、ビデ オカメラに適した小型で高い光学性能を有する変倍比が $6 \sim 8$ 程のズームレンズを提供することにある。

[0006]

【課題を解決するための手段】本発明のズームレンズ は、物体側より順に、正の屈折力の第1レンズ群と負の 屈折力の第2レンズ群とそれ以降の複数のレンズ群とよ りなり、第2レンズ群より像側に位置する複数のレンズ 群が全体として正の屈折力を有し、最も像側のレンズ群 が少なくとも1枚の正レンズと少なくとも2枚の負レン ズにて構成される正の屈折力を有するレンズ群で、最も 像側のレンズが凹面を像側に向けた負の屈折力を持つメ ニスカスレンズであるレンズ系で、下記の条件(1), (2), (3), (4), (5) を満足するようにして いる。

[0007]

 $-2.0 < f_2 / f_1 < -1.0$ (1)

- 1. $2 < v_p / v_n$ (2)
- $-1.5 < f_{\bullet} / f_{\bullet} < -2$ (3)
- $4 < f_1 / f_1 < 8.4$ (4)
- $-8.8 < (R_{e2} + R_{e1}) / (R_{r2} + R_{r1})$ (5) <-1.6

ただし、 f , は第1レンズ群の焦点距離、 f , は第2レ ンズ群の焦点距離、f. は最も像側のレンズの焦点距 離、 f . はワイド端における全系の焦点距離、 v . は最 も像側のレンズ群の少なくとも1枚の正レンズのアッベ 数、ν。は最も像側のレンズの少なくとも1枚の負レン ズのアッベ数、Ra は最も像側のレンズの物体側の面の 曲率半径、Rez は最も像側のレンズの像側の面の曲率半 径である。

【0008】物体側より順に、正の屈折力の第1レンズ 群と負の屈折力の第2レンズ群とそれより像側に位置す るレンズ群とにて構成されたズームレンズにおいて、髙 い結像性能を維持したまま全長を短くするためには、第 2 レンズ群の屈折力を強くせずに第 2 レンズ群よりも像 側のレンズ群の屈折力を強くすることが望ましい。

【0009】本発明は、第2レンズ群の屈折力を適切な 値にするためこの第2群の焦点距離が条件(1)を満足 するようにした。もし、条件(1)の上限値の-1.0 を越えると第2レンズ群の屈折力が強くなり、このレン ズ群で発生する諸収差、特に球面収差、軸上の色収差が 大になりズーミングに伴う収差変動が大になる。また条 件(1)の下限値の-2.0を越えると第2レンズ群の 屈折力が弱くなり、ズーミングの際にこのレンズ群の移 動量が大になりレンズ系の全長を短くすることが困難に なる。

【0010】また、第2レンズ群の屈折力を強くせずに 第2レンズ群より像側の各レンズ群の屈折力を強くする と、これらのレンズ群で発生する正のペッツバール和と 軸上色収差が大になる傾向になる。特に、これらレンズ 群は、結像作用を有するために正の屈折力を持つ最も像 側のレンズ群で前記の収差が悪化する。そのため、高い 結像性能を有するズームレンズを達成するためには、こ れら収差を良好に補正する必要がある。またズームレン ズは、ズーミングに伴う収差変動を小さくするため各レ ンズ群単独で諸収差が良好に補正されていることが望ま しい。

【0011】本発明のズームレンズも、結像作用を有す る最も像側のレンズ群単独でペッツバール和と軸上色収 差が良好なレベルに補正されていることが望ましい。 【0012】更に本発明のズームレンズは、ズーミング の際の収差変動を小さくするため第2レンズ群の屈折力 が条件(1)を満足するように弱いので、このレンズ群 で発生する負のペッツバール和は小さく、レンズ系全体 では、正のペッツバール和が発生する傾向にあるため最 50 も像側のレンズで発生する正のペッツバール和を良好に 補正する必要がある。

【0013】以上のことから、本発明のレンズ系を、高 い結像性能を有するものにするためには、最も像側のレ ンズ群で発生する正のペッツバール和と軸上色収差とを 良好に補正する必要がある。

【0014】本発明のズームレンズは、最も像側のレン ズ群を少なくとも1枚の正レンズと、少なくとも2枚の 負レンズにて構成され、最も像側のレンズが凹面を像側 に向けた負の屈折力を持つメニスカスレンズとし、又条 件(2),(3)を満足するようにした。

【0015】一般に、ペッツバール和は、屈折率の高い ガラスを正レンズに用い、屈折率の低いガラスを負レン ズに用いることによって、補正出来る。また色収差は、 正レンズに分散の小さいガラスを用い、負レンズに分散 の大きいガラスを用いることにより補正できる。しか し、現在利用できる光学ガラスは、分散の小さいものは 屈折率が低く、分散の大きいものは屈折率が高いので、 色収差とペッツバール和を同時に補正するのには限度が ある。そこで、最も像側のレンズ群を少なくとも 1 枚の 正レンズと少なくとも 1 枚の負レンズをアッベ数差の大 きいガラスで構成して、又ペッツバール和をもう1枚の 負レンズで補正するようにした。つまり、最も像側の負 レンズでペッツバール和を補正し、全体として正の屈折 力をもち低屈折率低分散のガラスを用いた正レンズと、 高屈折率高分散のガラスを用いた負レンズで軸上収差の 発生量をコントロールして、レンズ群の色収差を良好に 補正した。

【0016】条件(2)は、軸上色収差を良好に補正す るためのもので、この条件を満足しないと最も像側のレ ンズ群にて軸上色収差を良好に補正することが困難にな

【0017】更に、ペッツバール和の補正作用を有する 最も像側のレンズの屈折力は、条件(3)を満足するこ とが望ましい。条件(3)の下限値の-15を越える と、最も像側のレンズの屈折力が弱くなりペッツバール 和を良好に補正することが困難になる。また条件(3) の上限値の-2を越えるとペッツバール和が補正過剰に なり、像面が像面側に倒れるため好ましくない。

【0018】又、ペッツバール和の補正作用をもつ負レ ンズは、凹面を像側に向けたメニスカス形状にしマージ ナル光線の光線高が比較的低い最も像側に配置するのが 好ましい。このような配置にすることにより球面収差や コマ収差を悪化させることなしにペッツバール和を良好 に補正することが可能である。もし、この最も像側のレ ンズが凹面を物体側に向けたメニスカス形状又は両凹形 状であると、特に高次の球面収差、コマ収差が悪化し好 ましくない。

【0019】又、本発明のレンズ系において、結像性能 が高いレンズ系を達成するためには、第1レンズ群の屈 折力を前記の条件 (4) を満足するように定めるのが望

ましい。

【0020】条件(4)の上限値の8.4を越えると、 第1レンズ群の屈折力が弱くなり、レンズ系の全長を短 くすることが困難になる。また下限値の4を越えると第 1 レンズ群の屈折力が強くなりすぎて、特にワイド側で 発生する倍率の色収差が大になりこれを補正することが 困難になる。

【0021】又、本発明のレンズ系は、最も像側の負レ ンズのレンズ形状が条件(5)を満足するようにした。 【0022】条件(5)の下限値の-8.8を越えると この負レンズの屈折力が弱くなりペッツバール和を良好 に補正することが困難になる。又、上限値の-1.6を 越えるとこの負レンズで発生する負の球面収差、コマ収 差が大になり、これを最も像側のレンズ群単独で補正す ることが困難になる。

【0023】また、本発明のズームレンズの第2の構成 は次に述べるものである。即ち、物体側より順に正の屈 折力の第1レンズ群と、負の屈折力の第2レンズ群と、 それより像側に位置する複数のレンズ群よりなり全体と して正の屈折力を有していて、最も像側のレンズ群が少 なくとも1枚の正レンズと少なくとも2枚の負レンズと よりなり全体として正の屈折力を持ち、最も像側のレン ズが凹面を像側に向けた負の屈折力を持つメニスカスレ ンズであり、最も像側のレンズ群中の少なくとも1枚の レンズの少なくとも1面が光軸から周辺に行くにしたが って正の屈折力が弱くなるような非球面であって、上記 の条件(1),(5)を満足するレンズ系である。

【0024】本発明のレンズ系において、レンズ系の全 長を短くするには、第2レンズ群より像側の各レンズ群 の屈折力を強くすることが望ましいが、最も像側のレン ズ群は、結像作用を有し比較的強い正の屈折力を持つこ とになる。そのために、ペッツバール和と軸上色収差の 発生量が大になる傾向があり、高い結像性能を持つレン ズ系を達成するには、これら収差を良好に補正する必要 がある。これら収差を補正するためには、上述のよう に、最も像側のレンズ群を少なくとも1枚の正レンズと 少なくとも 2 枚の負レンズで構成し、最も像のレンズが 凹面を像側に向けた負の屈折力を持つメニスカスレンズ にて構成することが望ましい。最も像側のレンズ群を上 記のような構成にすることにより、このレンズ群の屈折 力を強くしてもペッツバール和と軸上色収差とを補正す ることが出来る。しかしこのレンズ群の屈折力を強くす ると正レンズにて発生する負の球面収差が大になる傾向 となり、均質球面レンズのみでこれを補正することが困 難になる。

【0025】本発明のズームレンズにおいては、全長が 短く高い結像性能を持つズームレンズを達成するため に、最も像側のレンズ群にて発生するペッツバール和、 軸上色収差に加えて球面収差を良好に補正することが望 まれる。

7 【0026】そのため、本発明において、最も像側のレンズ群に少なくとも1面が光軸から周辺に行くにしたがって正の屈折力が強くなる非球面である非球面レンズを少なくとも一つ用いることが好ましい。最も像側のレンズ群に、上記のような形状の非球面を用いれば、このレンズ群にて発生する負の球面収差を良好に補正すること*

$$x = \frac{y^2/r}{1 + \sqrt{1 - P(y/r)^2}} + \sum_{i=1}^{n} A_2 y^2$$

【0028】上記式は、x軸を光軸方向にとり、y軸を 光軸と直角方向にとったもので、rは非球面の光軸上の 曲率半径、A2、は非球面係数である。

【0029】本発明のズームレンズの第3の構成は次の通りである。即ち、物体側より順に、正の屈折力の第1レンズ群と、負の屈折力を持ちズーミングの際に可動で主として変倍作用を有する第2レンズ群と、それより像側のレンズ群とよりなり、最も像側のレンズ群が少なくとも1枚の正レンズと少なくとも2枚の負レンズとよりなり全体として正の屈折力を有しズーミングの際に可動で主としてズーミングに伴う像面位置のずれを補正する作用を持ち最も像側のレンズが負の屈折力を持つレンズ系で、条件(1),(4)および下記条件(6),

(7) を満足するものである。

[0030] (6) 0. $5 < R_{el} / D_{lf} < 3$

(7) 0. $2 < R_{e2} / D_{zr} < 1.9$

ただし、Dπ はテレ端における最も像側のレンズの物体側の面から像面までの距離、Dπ はテレ端における最も像側のレンズの像側の面から像面までの距離である。

【0031】本発明のレンズ系で、第2レンズ群の像側に位置する各レンズ群の屈折力を強くしてレンズ系の全長を短くしようとすると、主として結像作用を有する最も像側のレンズ群で発生する収差が大になる傾向となる。特にペッツバール和と軸上色収差の発生量が大になる。そのため、前述のように最も像側のレンズ群を少なくとも1枚の正レンズと少なくとも2枚の負レンズにて構成して前記収差を補正することを可能にしている。また、この最も像側のレンズ群で発生する特に高次の球面収差およびコマ収差を良好に補正するために、ペッツバール和を補正する作用を有している負レンズを最も像側に配置した。更にこの負レンズが前記条件(6),

(7) を満足することが好ましい。

【0032】最も像側の負レンズにて球面収差とコマ収差を悪化させずにペッツバール和を良好に補正するためには、理論的には、この負レンズの形状を像点に対してほぼアプラナティックな構成にすることが望ましい。このような構成にすれば、球面収差とコマ収差を悪化させずにペッツバール和を良好に補正することが可能になる。しかし、実際上は最も像側のレンズ以外のレンズで発生する残存収差の補正や各ズーム状態での収差の発生量のバランスをとるためアプラナティックな条件から若50

* が可能になる。もし、光軸から周辺に行くにしたがって 正の屈折力が強くなるような非球面を用いると負の球面 収差の発生量が大になり好ましくない。

【0027】上記の本発明のズームレンズに用いる非球面の形状は、下記の式(a)にて表わされる。

(a)

7 干外れることがあり、本発明のレンズ系では条件 (6), (7)を満足することが望ましい。

【0033】もし条件(6)の下限値の0.5を越えると、前記負レンズの物体側の面で発生する負の球面収差およびコマ収差が大になり好ましくない。また条件

(6) の上限値の3を越えると、この面で発生する負の 球面収差およびコマ収差が小さくなり、最も像側のレン ズ群で発生する正の球面収差およびコマ収差が大になり 好ましくない。

【0034】条件(7)の下限値の0.2を越えると負レンズの像側の面で発生する高次の正の球面収差およびコマ収差が大になり、条件(7)の上限値の1.9を越えるとこの面で発生する負の球面収差およびコマ収差が大になる。

【0035】また、本発明のズームレンズの第4の構成は、物体側より順に、正の屈折力の第1レンズ群と、負の屈折力の第2レンズ群と、それより像側に位置する複数のレンズ群とからなり、第2レンズ群より像側のレンズ群がいずれも少なくとも1枚の正レンズと少なくとも1枚の負レンズとにて構成され、最も像側のレンズ群を少なくとも1枚の正レンズと少なくとも2枚の負レンズにて構成し、最も像側のレンズ群が凹面を像側に向けた負の屈折力を持つメニスカスレンズであり、最も像側のレンズ群の少なくとも1枚のレンズが少なくとも1面が光軸から周辺に行くにしたがって正の屈折力が弱くなるような非球面形状であるレンズ系である。

【0036】本発明のレンズ系は、高い結像性能を維持しつつレンズ系の全長を短縮するために第2レンズ群より像側の各レンズ群の屈折力を強くしている。そのため、これらレンズ群で発生するペッツバール和、軸上色収差、球面収差の補正が困難になる。したがって、上述のように、最も像側のレンズ群を正の屈折力をもち少なくとも1枚の正レンズと少なくとも2枚の負レンズにて構成し、最も像側のレンズを凹面を像側に向けた負のメニスカスレンズとし、最も像側のレンズ群の少なくとも1枚のレンズの少なくとも1面を光軸から周辺に行くにしたがって正の屈折力が弱くなるような非球面形状にした。

【0037】また、第2のレンズ群より像側の各レンズ群の中で最も像側のレンズ群以外のレンズ群は、最も像側のレンズ群に比べ屈折力が弱いため、諸収差は、最も

像側のレンズ群程大きくない。しかし、最も像側のレン ズ群よりも物体側のレンズ群へは、第2レンズ群からの 発散光束が入射するために軸上色収差の発生量は大きく なる傾向にあり、高い結像性能のレンズ系を達成するた めにはこれを良好に補正することが必要である。

【0038】そのため、本発明のレンズ系において、第 2レンズ群より像側の各レンズ群は少なくとも1枚の正 レンズと少なくとも 1 枚の負レンズにて構成することが 望ましい。このように構成することによって各レンズ群 で発生する軸上色収差を良好に補正することが可能にな 10 る。これらレンズ群を1枚のレンズで構成すると軸上色 収差の補正が困難になる。

【0039】又本発明のズームレンズの第5の構成は、 物体側より順に、正の屈折力の第1レンズ群と負の屈折 力の第2レンズ群と、それより像側の複数のレンズ群と からなり、第2レンズ群より像側の複数のレンズ群全体 が正の屈折力を持ち、最も像側のレンズが凹面を像側に 向けた負の屈折力を持つメニスカスレンズであり、最も 像側のレンズ群が少なくとも2枚の負レンズと少なくと も 1 枚の正レンズとよりなり正の屈折力を持つレンズ群 20 で、この最も像側のレンズ群を物体側に繰り出すことに よりフォーカシングを行なうレンズ系で、上記条件

(4)を満足するものである。

【0040】全長が短く高い結像性能を持つズームレン ズを得るためには、最も像側のレンズ群の構成が重要で ある。本発明のレンズ系は、前述のように最も像側のレ ンズが凹面を像側に向けた負のメニスカスレンズであ り、この負のメニスカスレンズを含めて少なくとも 2 枚 の負レンズと少なくとも1枚の正レンズで構成すれば、 このレンズ群で発生するペッツバール和、軸上色収差を 良好に補正することが可能になる。

【0041】一方、高性能なレンズ系を達成するために は、フォーカシングの際の収差変動を小さくする必要が ある。本発明のズームレンズにおいてフォーカシングの 際の収差変動を小さくするためには、最も像側のレンズ 群を物体側に繰り出すことによって近距離物点へのフォ ーカシングを行なうことが望ましい。この最も像側のレ ンズ群によりフォーカシングを行なえば、フォーカシン グの際の収差変動を小さくすることが可能である。特に このレンズ群では高い結像性能を達成するためペッツバ ール和および軸上色収差が良好に補正されているので、 このレンズ群によりフォーカシングを行なえば収差変動 の少ないレンズ系を達成できる。

【0042】収差変動が少ない状態でフォーカシングを 行なうためには、正の屈折力の第1レンズ群によりフォ ーカシングを行なうことが考えられる。しかしワイド側 の軸外光束を確保する必要上、第1レンズ群内のレンズ 径が大きくなり好ましくない。また第1レンズ群又は最 も像則のレンズ群以外のレンズ群でフォーカシングを行 なうとフォーカシングの際の収差変動が大であり好まし 50

くない。

30

【0043】以上の理由から、本発明のレンズ系におい ては、最も像側のレンズ群によりフォーカシングを行な うことが望ましい。

【0044】また、本発明のレンズ系において、最も像 側のレンズ群で発生する球面収差は、非球面を用いて補 正することができるが、この非球面は、最も像側の負の メニスカスレンズ以外のレンズに設けることが好まし

【0045】最も像側のレンズ群の屈折力を強くしたこ とにより発生する負の球面収差は、特にこのレンズ群内 の軸上光線高の高い物体側のレンズで大きく発生する。 しかしこのレンズ群は、結像作用を有するため最も像側 の負レンズの軸上光線高は低くなる傾向にある。そのた め、物体側のレンズで発生する球面収差を補正するため に最も像側の負レンズに非球面を設けると、非球面量を 大きくしなければならない。

【0046】一方、最も像側のレンズにおいては物体側 のレンズに比較して軸外光線高が高いので非球面量を大 にすると非点収差等の軸外収差が著しく悪化する。ま た、非球面量が大であると非球面の製造公差や偏芯等を 極めて小にしなければならず、製造上好ましくない。し たがって、本発明のズームレンズにおいては、最も像側 のレンズ以外のレンズに非球面を設けるのが好ましい。 【0047】また、本発明のズームレンズにおいて次の 条件(8)を満足することが望ましい。

0. $2 < f_{RF} / f_{T} < 0.5$ [0048] (8) ただし、fm は広角端における第2群以降のレンズ群の 合成焦点距離、 f t はテレ端における全系の焦点距離で ある。

【0049】条件(8)は、本発明のレンズ系をコンパ クトな構成にしかつワイド側からテレ側に至るまでの結 像性能を高く保つための条件である。条件(8)の上限 値の0. 5を越えると第2レンズ群より像側のレンズ群 の屈折力が弱くなりレンズ系の全長を短くすることが困 難になる。また下限値の 0.2を越えると第2レンズ群 より像側の正のレンズ群のトータルの正の屈折力が強く なり、特にこれらレンズ群で発生する球面収差、ペッツ バール和の値が大になり、レンズ系全系でのズーミング に伴う収差変動が大になる。

【0050】また、本発明のレンズ系は、上記の構成で 第2レンズ群より像側に位置するレンズ群をコンパクト な構成にするためには、下記条件(9)を満足すること が好ましい。

0. $5 < D_{21} / f_1 < 3.$ 2 [0051] (9) ただし D_{21} はワイド端における最も像側のレンズの像側 の面から像面までの距離である。

【0052】レンズ系の最も像側のレンズの像側の面か ら像面までの距離が極端に長いと第2レンズ群より像側 のレンズ群の前方のレンズ群の屈折力を弱くする必要が

あり、第2レンズ群以降のレンズ全長を短くすることが 困難になる。本発明では条件(9)を満足するようにし てレンズ系の最後の面から像面までの長さが長くならな いようにした。この条件(9)を満足すれば、第2レン ズ群より像側のレンズ群をコンパクトな構成に出来る。 【0053】条件(9)の上限値の3.2を越えると第 2レンズ群の像側のレンズ全長が長くなる。また、下限 値の0.5を越えると、像面よりも物体側にローパスフ ィルター等の光学素子を挿入することが困難になる。

11

【0054】また、上記構成の本発明のズームレンズに 10 おいて、ズーミングの際の収差変動を小さくして高い結 像性能のレンズ系にするためには、次の条件(10)を 満足することが望ましい。

[0055]

 $-0.3 < f_2 / f_T < -0.1$ (10)

条件(10)の下限値の-0.3を越えると第2レンズ 群の屈折力が弱くなりレンズ系の全長を短くすることが 困難になる。上限値の-0.1を越えると第2レンズ群 の屈折力が強くなり特に第2レンズ群で発生する軸上色 収差、球面収差の補正が困難になる。

【0056】また、本発明の上記構成のレンズ系におい て、最も像側のレンズ群で発生するペッツバール和を良 好に補正するためには、最も像側の負レンズの屈折力が 下記条件(11)を満足することが望ましい。

[0057]

 $-11 < f \cdot / f \cdot < -2.5$ (11)

条件(11)の下限値の-11を越えると最も像側の負 レンズの屈折力が小さくなり、ペッツバール和を良好に 補正することが困難になる。また上限値の-2.5を越 えると、上記負レンズの屈折力が強くなり、ペッツバー 30 ル和が補正過剰になる。

【0058】本発明のズームレンズは、変倍比が8程度 で大であるため、レンズ系をコンパクトにするために は、各レンズ群の屈折力を強くする必要がある。しかし レンズ群の屈折力を極端に強くするとレンズ群で発生す る諸収差が大になり、高性能なレンズ系を達成すること が困難になる。そのため、本発明のレンズ系において、 第1レンズ群の屈折力が下記条件(12)を満足するよ うにすることが好ましい。

 $5 < f_1 / f_1 < 8.2$ [0059] (12)もし条件(12)の下限値を越えると、第1レンズ群の 屈折力が強くなり、特にテレ側で発生する軸上色収差の 補正が困難になる。また上限値の8.2を越えると、第 1 レンズ群の屈折力が弱くなり、レンズ系の全長が長く なり好ましくない。

【0060】本発明の上記構成のレンズ系において下記 条件(13)を満足することが望ましい。

[0061]

 $-1.8 < f_2 / f_1 < -1.1$ 本発明のレンズ系において、特に、ズーミングに伴う収 50 発生する軸上色収差を補正することが可能になる。

差変動を更に小さくして髙性能なレンズ系にするために は、条件(13)を満足することが望ましい。

12

【0062】条件(13)において、下限値の-1.8 を越えると、第2レンズ群の屈折力が弱くなり、このレ ンズ群のズーミングに伴う移動距離が長くなり、レンズ 系の全長が長くなる。上限値の-1.1を越えると第2 レンズ群の負の屈折力が強くなり、このレンズ群で発生 する諸収差、特にペッツバール和と正の球面収差が大に なりズーミングに伴う収差変動が大になり好ましくな

【0063】また、本発明の上記構成のレンズ系におい て、一層良好な結像性能にするには、最も像側の負レン ズの形状が下記条件 (14) を満足することが好まし

 $-8 < (R_{e2} + R_{e1}) / (R$ [0064] (14) $_{e2} - R_{e1}) < -2$

条件(14)において、下限の-8を越えると上記負レ ンズの屈折力が弱くなりペッツバール和を良好に補正す ることが困難になり、上限の-2を越えるとこの負レン ズで発生する負の球面収差、コマ収差が大になり良好な 結像性能を達成することが困難になる。

【0065】また上記構成の本発明のレンズ系におい て、第2レンズ群より像側のレンズ群のトータルの屈折 力を下記条件(15)を満足することが一層好ましい。 [0066]

0. $2.4 < f_{RT} / f_{\tau} < 0.35$ (15)本発明のレンズ系が、上記条件(15)を満足すれば、 第2レンズ群より像側のレンズ群で発生する諸収差を良 好に補正しつつこれらレンズ群のレンズ全長を短くする ことが可能になる。

【0067】条件(15)の下限値の0.24を越える と、第2レンズ群より像側のレンズ群のトータルの屈折 力が強くなり、それらレンズ群にて発生する諸収差、特 に球面収差の補正が困難になる。また上限値の0.35 を越えると第2レンズ群より像側のレンズ群のトータル の屈折力が弱くなり、これらレンズ群のレンズ全長を短 くすることが困難になる。

【0068】本発明のレンズ系は、高い結像性能を達成 するために特に色収差を良好に補正する必要がある。し 40 かし、本発明では、高変倍比でしかもレンズ系の全長を 短くするために各レンズ群の屈折力を強くする必要があ り、ワイド側と比較して特にテレ側での第2レンズ群で 発生する軸上色収差の補正が困難である。これを補正す るために、本発明では上記構成のレンズ系で、次の条件 (16)を満足するようにすることが望ましい。 [0069]

 $-0.25 < f_i / f_\tau < -0.16$ (16)テレ側での全系の焦点距離に対する第2レンズ群の焦点 距離が条件(16)を満足すれば、この第2レンズ群で 【0070】条件(16)において、下限の-0.25を越えると、第2レンズ群の屈折力が弱くなり、レンズ系の全長を短くすることが困難になる。条件(16)の上限の-0.16を越えるとテレ側でのレンズ系全系の焦点距離に対して第2レンズ群の屈折力が強くなりテレ側で発生する軸上色収差が大になる。

13

【0071】本発明のレンズ系において、最も像側のレンズ群で発生する球面収差を良好に補正するためには、 条件(17)を満足することが好ましい。

【0072】(17) 0.7 < Rel / Dir < 2.3 10 条件(17)において、下限の0.7を越えると最も像側の負レンズの物体側の面で発生する負の球面収差およびコマ収差が大になり好ましくない。また条件(17)において、上限の2.3を越えると、この面で発生する負の球面収差およびコマ収差が小になり、最も像側のレンズ群で発生する正の球面収差およびコマ収差が大になり好ましくない。

【0073】本発明のレンズ系の最も像側のレンズ群で 発生する球面収差を良好に補正するためには、下記条件 (18)を満足することが好ましい。

【0074】(18) 0.5 < Ra / Da < 1.4 条件(18)の下限値の0.5を越えると、最も像側のレンズの像側の面で発生する高次の正の球面収差およびコマ収差が大になり好ましくない。又上限値の1.4を越えると、この面で発生する正の球面収差およびコマ収差が小になり、最も像側のレンズ群で発生する負の球面収差およびコマ収差が大になり好ましくない。

*【0075】又、本発明のズームレンズは、物体側より 順に、正の屈折力を持ちズーミングの際に固定である第 1レンズ群と、負の屈折力を持ちズーミングの際に可動 である第2レンズ群と、正の屈折力を持ちズーミングの 際に固定である第3レンズ群と、それより像側のレンズ 群にて構成することが望ましい。つまり第1レンズ群を ズーミングの際に固定にすることには、レンズ系の小型 化にとって有利である。第1レンズ群は、他のレンズ群 と比較して重量が大であるため、このレンズ群を可動と することは駆動機構の負担が大になり、少量軽量化の点 で好ましくない。又第2レンズ群は可動であって変倍作 用を有しており、正の屈折力の第3レンズ群は第2レン ズ群からの発散光束を光軸にほぼ平行なアフォーカルに 近い光束にする作用を有している。このようにしてズー ミングの際の像面位置のずれを補正する作用いわゆるコ ンペンセーターの作用は、ズーミングの際の収差変動を 小さくするために第3レンズ群よりも像側のレンズ群に もたせ、第3レンズ群をズーミングの際固定にした。こ の第3レンズ群へは、第2レンズ群からの強い発散光束 が入射するためこのレンズ群を可動としてコンペンセー ターとするズーミングに伴う収差変動が大になり好まし くない。

[0076]

【実施例】以下本発明のズームレンズの各実施例を示す。

実施例1

 $f = 9.013 \sim 25.682 \sim 71.705$, F / 2.0 , $2 \omega = 50.2^{\circ} \sim 17.5^{\circ} \sim 6.22^{\circ}$ $v_1 = 23.78$ $n_1 = 1.85504$ $d_1 = 1.8000$ $r_1 = 65.1572$ $v_2 = 65.48$ $n_2 = 1.60520$ $r_2 = 41.7949$ $d_2 = 5.3000$ $d_3 = 0.1000$ $r_3 = -554.2452$ $v_3 = 81.61$ $d_1 = 3.8039$ $n_3 = 1.49845$ $r_1 = 40.8760$ d。=D((可変) $r_{5} = 120.1971$ $v_1 = 63.39$ $n_1 = 1.62032$ $r_6 = -817.2662$ $d_6 = 1.0000$ $d_7 = 4.4098$ $r_7 = 11.8578$ $v_{5} = 63.39$ $n_5 = 1.62032$ $d_s = 1.0000$ $r_8 = -24.1270$ $d_9 = 0.2000$ $r_9 = 58.0078$ $d_{10} = 2.8000$ $n_6 = 1.84281$ $v_6 = 21.00$ $r_{10} = 24.7087$ $d_{11} = D_{2}$ (可変) $r_{11} = 72.8448$ rı₂ =∞ (絞り) $d_{12} = 1.1000$ $v_1 = 65.48$ r із = 14.9806 (非球面) d із = 4.2686 $n_7 = 1.60520$ $n_8 = 1.64419$ $v_8 = 34.48$ $d_{14} = 0.8091$ $r_{14} = -83.2680$ d 15 = D3 (可変) $r_{15} = 35.0842$ r 16 = 30.2694 (非球面) d 16 = 2.6080 $n_9 = 1.65425$ $\nu_9 = 58.52$ $d_{17} = 0.1000$ $r_{17} = 261.4063$ $v_{10} = 27.79$ $n_{10} = 1.74706$ $d_{18} = 1.0000$ $r_{18} = 34.2721$ $n_{11} = 1.62032$ $v_{11} = 63.39$ $d_{19} = 5.2039$ $r_{19} = 16.0616$ $d_{20} = 0.1000$ $r_{20} = -28.6026$ $v_{12} = 35.70$ $d_{21} = 1.8251$ $n_{12} = 1.63004$ $r_{21} = 18.6835$ $r_{22} = 11.5369$

```
特開平8-160299
```

15

非球面係数 (第13面) P=1.0000, A, =-0.26231×10⁻⁴, A₆ =-0.79602×10⁻⁷

(9)

 $A_s = -0.21577 \times 10^{-10}$ (第16面) P = 1.0000, $A_4 = -0.64532 \times 10^{-4}$, $A_6 = -0.65869 \times 10^{-7}$

D₂ 36. 5422 16. 5616 2. 0017

D₃ 9. 7755 6. 5681 10. 8647 D₃ 9. 688 5. 956 6. 262

 $f_2 / f_1 = -1.58$, $v_p / v_n = 2.28$, $f_c / f_1 = -5.92$

 $f_1 / f_1 = 6.83$, $(R_{e2} + R_{e1}) / (R_{e2} - R_{e1}) = -4.23$

 $R_{ei} / D_{iT} = 1.21$, $R_{e2} / D_{ZT} = 0.85$, $f_{RT} / f_{T} = 0.28$

 $D_{2T} / f_{T} = 1.64$, $f_{2} / f_{T} = -0.20$, $f_{3} / f_{4} = 1.60$

【0077】実施例2

 $f = 8.994 \sim 25.562 \sim 71.508$, F / 2.0, $2 \omega = 51.26 \circ \sim 17.68 \circ \sim 6.62 \circ 17.68 \circ \sim 17.68 \circ \sim$ $v_1 = 23.78$ $n_1 = 1.85504$ $d_1 = 1.8000$ $r_1 = 62.7632$ $v_2 = 65.48$ $d_2 = 5.3000$ $n_2 = 1.60520$ $r_2 = 39.9288$ $d_3 = 0.1000$ $r_3 = -342.5121$ $v_3 = 90.31$ $n_3 = 1.45720$ $r_4 = 36.3601$ $d_{\bullet} = 3.8000$ $d_5 = D_1$ (可変) $r_5 = 110.0863$ $v_{4} = 63.39$ $n_4 = 1.62032$ $d_6 = 1.0000$ $r_6 = 62.3425$ $d_7 = 4.4000$ $r_7 = 13.8384$ $v_5 = 63.39$ $d_8 = 1.0000$ $n_5 = 1.62032$ $r_8 = -20.7967$ $r_9 = 16.5809$ $d_9 = 0.2000$ $n_6 = 1.84281$ $v_6 = 21.00$ r 10 = 14.0319 (非球面) d 10 = 2.4000 r 11 = 27.1111 (非球面) d 11 = D2 (可変) $d_{12} = 1.0000$ r₁₂ =∞ (絞り) $n_7 = 1.62032$ $v_7 = 63.39$ r 13 = 15.5365 (非球面) d 13 = 1.8000 $d_{14} = 0.1000$ $r_{14} = 375.2226$ $v_s = 65.48$ $n_8 = 1.60520$ $d_{15} = 2.8000$ $r_{15} = 10.9958$ $d_{16} = 0.9399$ $r_{16} = 47.2402$ $v_9 = 31.23$ $d_{17} = 0.8000$ $n_9 = 1.65258$ $r_{17} = 87.5857$ d₁₈ = D₃ (可変) $r_{18} = 8.6354$ $\nu_{10} = 58.52$ r 19 = 28.6587 (非球面) d 19 = 2.0585 $n_{10} = 1.65425$ $n_{11} = 1.63004$ $\nu_{11} = 35.70$ $d_{z0} = 0.8000$ $r_{20} = 12074.8350$ $d_{21} = 0.1000$ $r_{21} = 23.7854$ $v_{12} = 63.39$ $n_{12} = 1.62032$ $d_{22} = 5.8256$ $r_{22} = 14.9214$ $d_{23} = 0.1000$ $r_{z3} = -25.8534$ $n_{13} = 1.63004$ $v_{13} = 35.70$ $d_{21} = 1.8000$ $r_{24} = 16.5497$ r = 11.4178

非球面係数

(第10面) P=1.0000, $A_1=-0.73387\times10^{-4}$, $A_6=0.29033\times10^{-4}$ $A_8=0.67428\times10^{-8}$

(第11面) P = 1.0000, $A_4 = -0.53619 \times 10^{-4}$, $A_6 = 0.13503 \times 10^{-6}$ $A_8 = 0.80688 \times 10^{-8}$

(第13面) P = 1.0000, $A_s = -0.22486 \times 10^4$, $A_6 = -0.42657 \times 10^{-7}$ $A_8 = 0.48546 \times 10^{-9}$

(第19面) P = 1.0000, $A_4 = -0.10085 \times 10^{-3}$, $A_6 = -0.22825 \times 10^{-6}$ $A_8 = -0.36735 \times 10^{-8}$

```
特開平8-160299
                                                       (10)
                                                                                             18
                           17
                                                         71.508
                    f
                                 8.994
                                            25. 562
                                             19.1760
                                                         31.9687
                    D١
                                 1.5
                                                           2.0017
                                             14.8189
                                32.4969
                    Dz
                                                           9.4008
                                 8.6539
                                              5.2209
                    Dз
                                                           4.769
                                 8.563
                                              4.611
                    D<sub>3</sub>
                    f_2 / f_1 = -1.39, v_p / v_n = 1.64, f_e / f_1 = -7.56
                    f_1 / f_7 = 6.36, (R_{e2} + R_{e1}) / (R_{e2} - R_{e1}) = -5.45
                    R_{el} / D_{IT} =1.57, R_{e2} / D_{ZT} =1.31, f_{RF} / f_{T} =0.27
                    D_{21} / f_1 = 1.05, f_2 / f_3 = -0.18, f_3 / f_4 = 1.39
                                                          10
【0078】 実施例3
                    f = 9.064 \sim 22.381 \sim 53.524, F / 2.0, 2 \omega = 50.38 ° \sim 20.02 ° \sim 8.28°
                                                                                       v_1 = 21.00
                                                d_1 = 1.8000
                                                                  n_1 = 1.84281
                    r_1 = 57.5850
                                                                                       v_2 = 65.48
                                                d_2 = 5.3000
                                                                   n_2 = 1.60520
                     r_2 = 38.3498
                                                d_3 = 0.1000
                     r_3 = -281.7420
                                                                   n_3 = 1.49845
                                                                                        v_3 = 81.61
                                                d_4 = 3.8008
                     r_4 = 32.2623
                                                d_s = D_1 (可変)
                     r = 81.4762
                                                                                        v_{\bullet} = 63.39
                                                                   n_4 = 1.62032
                                                d_6 = 1.0000
                     r_6 = -2087.8956
                                                d_7 = 4.4098
                     r_1 = 11.3242
                                                                                        v_5 = 63.39
                                                                   n_5 = 1.62032
                                                 d_8 = 1.0000
                     r_8 = -18.7185
                     r_9 = 50.6768
                                                 d_9 = 0.2000
                                                                   n_6 = 1.84281
                                                                                        \nu_6 = 21.00
                                                 d_{10} = 2.4112
                     r_{10} = 26.2139
                                                 d_{11} = D_{2} (可変)
                     r_{11} = 111.5478
                                                 d_{12} = 1.0000
                     r₁₂ =∞ (絞り)
                                                                                        v_7 = 60.09
                     r 13 = 21.8683 (非球面) d 13 = 2.0000
                                                                   n_7 = 1.64254
                     r_{14} = 55.1948
                                                 d_{14} = 0.1000
                                                                   n_8 = 1.64254
                                                                                        \nu_{s} = 60.09
                                                 d_{15} = 2.8104
                     r_{15} = 12.5060
                                                                                        v_9 = 35.70
                                                 d_{16} = 0.9000
                                                                   n_9 = 1.63004
                     r_{16} = -175.4794
                                                 d n = D3 (可変)
                     r_{17} = 13.9236
                                      (非球面) d 18 = 3.0000
                                                                    n_{10} = 1.69979
                                                                                         v_{10} = 55.53
                      r_{18} = 24.9577
                                                                                         v_{11} = 33.04
                                                                    n_{11} = 1.67158
                                                 d_{19} = 0.8039
                      r_{19} = -18.4983
                                                 d_{20} = 0.1000
                      r_{20} = 67.7348
                                                                                         \nu_{12} = 58.52
                                                                    n_{12} = 1.65425
                                                 d_{z1} = 2.2093
                      r_{21} = 17.8726
                                                 d_{22} = 0.1000
                      r_{22} = -35.6769
                                                                                         v_{13} = 35.70
                                                                    n_{13} = 1.63004
                                                 d_{23} = 1.6200
                      r_{23} = 21.0041
                      r_{24} = 9.6502
                      非球面係数
                       (第13面) P = 1.0000, A_1 = -0.29067 \times 10^{-1}, A_6 = -0.78629 \times 10^{-7}
                                                    A_8 = 0.34758 \times 10^{-3}
                                                                          A_6 = -0.25859 \times 10^{-3}
                       (第18面) P=1.0000, A_4=-0.10508\times10^{-3},
                                                    A_8 = -0.26124 \times 10^{-3}
                                                            53.524
                                    9.064
                                               22.381
                      f
                                                            26.2099
                                               15.6062
                                    1.5
                      D١
                                                             2.0017
                                               12.5812
                                   26.6714
                      D2
                                                 6.1842
                                                             9.0885
                                    8.3126
                      Dз
                                                             6.427
                                    8. 221
                                                 5.710
                      Dз
                       f_z / f_v = -1.37, v_v / v_n = 1.68, f_e / f_v = -3.31
                       f_1 / f_1 = 5.54, (R_{e2} + R_{e1}) / (R_{e2} - R_{e1}) = -2.70
                       R_{\,e1} / D_{\,i\tau} =1.62, R_{\,e2} / D_{\,z\tau} =0.85, f_{\,i\tau} / f_{\,\tau} =0.32
                      D_{21} / f_1 = 1.34, f_2 / f_3 = -0.23, f_3 / f_4 = 1.49
                                                             50
  【0079】実施例4
```

```
特開平8-160299
                                                        (11)
                                                                                                20
                           19
                  f = 9.021 \sim 22.133 \sim 53.503, F / 2.0, 2 \omega = 51.62 ° \sim 20.42 ° \sim 8.32 °
                                               d_1 = 1.8000
                                                                  n_1 = 1.84281
                                                                                        v_1 = 21.00
                  r_1 = 52.3846
                                                                                         v_2 = 65.48
                                                                   n_2 = 1.60520
                                               d_z = 5.3000
                  r_2 = 35.2212
                                                d_3 = 0.1000
                  \Gamma_3 = -311.6776
                                                                                         \nu_3 = 94.97
                                                d_{\bullet} = 3.8008
                                                                   n_3 = 1.43985
                  r_4 = 29.6916
                                                d_s = D_1 (可変)
                   r_s = 76.5519
                                                                                         \nu_{\bullet} = 63.39
                                                                   n_4 = 1.62032
                                                d_6 = 1.0000
                   r_6 = 77.7855
                                                d_1 = 3.8497
                   r_1 = 12.7997
                                                                                         v_5 = 63.39
                                                                   n_5 = 1.62032
                                                d_8 = 1.0000
                   r_8 = -39.1256
                                                d_9 = 0.2000
                   r_9 = 58.6801
                                                                                         \nu_{6} = 21.00
                                                                   n_6 = 1.84281
                   r_{10} = 16.3054
                                                d_{10} = 2.2005
                                                d_{11} = 1.4000
                   r_{11} = 45.4293
                                                                                          v_7 = 63.39
                                                                   n_7 = 1.62032
                                                d_{12} = 1.0092
                   r_{12} = -22.4548
                                                d 13 = D2 (可変)
                   r_{13} = 30.1883
                                                d_{14} = 1.0000
                    rıı =∞ (絞り)
                                                                    n_8 = 1.62032
                                                                                          v_8 = 63.39
                    r 15 = 14.3177 (非球面) d 15 = 2.0000
                    r_{16} = 180.6061
                                                 d_{16} = 0.1000
                                                                                          v_9 = 60.09
                                                                    n_9 = 1.64254
                                                 d_{17} = 2.5656
                    r_{17} = 11.6767
                                                                    n_{10} = 1.63004
                                                                                          \nu_{10} = 35.70
                                                 d_{18} = 0.9000
                    r_{18} = -53.0273
                                                 d<sub>19</sub> = D<sub>3</sub> (可変)
                    r_{19} = 9.1445
                                                                    n_{II} = 1.69979
                                                                                          \nu_{11} = 55.53
                    r 20 = 22.8697 (非球面) d 20 = 2.4398
                                                                                          v_{12} = 33.04
                                                                    n_{12} = 1.67158
                                                 d_{21} = 0.8017
                    r_{21} = -39.9919
                                                 d_{22} = 0.1000
                    r_{22} = 30.5000
                                                                    n_{13} = 1.65425
                                                                                           y_{13} = 58.52
                                                 d_{23} = 3.0355
                    r_{23} = 13.4165
                                                 d_{24} = 0.1000
                    r_{24} = -27.6806
                                                                                           \nu_{14} = 35.70
                                                                     n_{14} = 1.63004
                                                 d_{25} = 1.5019
                    r_{25} = 17.8990
                    r_{26} = 8.2800
                    非球面係数
                     (第15面) P = 1.0000, A_4 = -0.43008 \times 10^{-4}, A_6 = -0.84119 \times 10^{-7}
                                                    A_8 = 0.36356 \times 10^{-9}, A_{10} = 0.10691 \times 10^{-9}
                     (第20面) P = 1.0000, A_4 = -0.13801 \times 10^{-3}, A_6 = -0.52879 \times 10^{-6}
                                                    A_8 = -0.12905 \times 10^{-8}, A_{10} = -0.10450 \times 10^{-9}
                                                             53.503
                                               22. 133
                                   9.021
                     f
                                                             23.5866
                                               13.9496
                                   1.5
                     \mathbf{D}_{i}
                                                              2.0011
                                               11.6573
                                  24. 1218
                     D_2
                                                              7.3615
                                                5.4870
                                   8.0314
                     Dз
                                                 5.018
                                                              4.646
                                   7.937
                     f_{z} / f_{\tau} =-1.37 , \nu_{P} / \nu_{n} =1.68, f_{c} / f_{\tau} =-2.88
                      f_1 / f_1 = 5.46, (R_{e2} + R_{e1}) / (R_{e2} - R_{e1}) = -2.72
                     R_{\,\mathrm{ci}} / D_{\,\mathrm{i}\tau} =1.57, R_{\,\mathrm{cz}} / D_{\,\mathrm{z}\tau} =0.84, f_{\,\,\text{kT}} / f_{\,\,\tau} =0.29
                     D_{zt} / f_{t} = 1.01, f_{z} / f_{\tau} = -0.20, f_{s} / f_{s} = 1.22
【0080】実施例5
                      f=9.0~\sim25.585\sim71.379,~F/2.8 , 2~\omega=50.56 ° \sim17.5 ° \sim6.2 °
                                                                      n_1 = 1.81265
                                                                                            v_1 = 25.43
                                                   d_1 = 1.8000
                      r_1 = 64.8796
                                                                                            v_2 = 63.39
                                                                      n_2 = 1.62032
                                                   d_2 = 5.3000
                      r_2 = 37.0499
                                                   d_3 = 0.1000
                      \Gamma_3 = -300.9125
                                                                       n_3 = 1.43985
                                                                                            v_3 = 94.97
                                                   d_1 = 3.8000
                      r_1 = 34.1165
                                                   d_s = D_1 (可変)
                      r_5 = 114.5311
                                                                                            v_{i} = 58.52
                                                   d_6 = 1.0000
                                                                       n_4 = 1.65425
                      r_6 = 183.0792
                                                   d_{7} = 3.5200
                       r_1 = 15.2854
```

```
特開平8-160299
                                                       (12)
                                                                                              22
                          21
                                                                                        \nu_{5} = 60.09
                                                                  n_5 = 1.64254
                                               d_8 = 1.0000
                  r_8 = -50.4779
                                               d_9 = 0.2000
                  r_9 = 14.8228
                                                                                        \nu_6 = 25.43
                                                                  n_6 = 1.81265
                                               d_{10} = 2.2000
                  r_{10} = 15.3225
                                               d_{11} = 2.5000
                   r_{11} = 136.8865
                                                                                        v_7 = 60.09
                                                                  n_7 = 1.64254
                                               d_{12} = 1.0000
                   r_{12} = -21.5253
                                               d 13 = D2 (可変)
                   r_{13} = -270.0894
                                               d_{14} = 1.0000
                   r u =∞ (絞り)
                                                                   n_8 = 1.62032
                                                                                        v_8 = 63.39
                   r 15 = 14.5161 (非球面) d 15 = 1.8000
                                               d_{16} = 0.1000
                   r_{16} = 30.8071
                                                                                        \nu_9 = 63.39
                                                                   n_9 = 1.62032
                                                d_{17} = 2.1468
                   r_{17} = 10.7729
                                                d_{18} = 0.7390
                   r_{18} = -81.8844
                                                                                         \nu_{10} = 33.04
                                                                   n_{10} = 1.67158
                                                d_{19} = 0.8000
                   r_{19} = 127.6552
                                                d 20 = D3 (可変)
                   r_{20} = 9.1210
                                                                                         y_{11} = 32.10
                                                                   n_{11} = 1.67766
                                     (非球面) d<sub>21</sub> =1.0000
                   r_{21} = 15.1686
                                                                                         \nu_{12} = 63.39
                                                d_{22} = 3.7253
                                                                   n_{12} = 1.62032
                   r_{22} = 10.3530
                                                d_{23} = 0.1000
                    r_{23} = -55.1143
                                                                                         \nu_{13} = 35.70
                                                                   n_{13} = 1.63004
                                                d_{24} = 1.6700
                    r_{24} = 10.2309
                    r_{z5} = 7.7800
                   非球面係数
                     (第15面) P=1.0000, A_{\bullet}=-0.73535\times10^{-4}, A_{\bullet}=-0.37092\times10^{-6}
                                                   A_8 = -0.15315 \times 10^{-1}
                     (第21面) P=1.0000, A_4=-0.66331\times10^4, A_6=-0.26794\times10^6
                                                   A_8 = -0.26836 \times 10^{-3}
                                                           71.379
                                              25.585
                    f
                                  9.0
                                                           30.1528
                                              17.7038
                                  1.5
                    D_1
                                                             1.5
                                               13.9482
                                 30.1516
                    D2
                                                             8.3022
                                                4.3038
                                  8.1486
                    D<sub>3</sub>
                                                3.685
                                                             3.688
                                  8.056
                    D_3
                     f_{\text{2}} / f_{\text{1}} =-1.30 , \nu_{\text{p}} / \nu_{\text{n}} =1.97, f_{\text{e}} / f_{\text{1}} =-7.78
                     f_1 / f_1 = 6.07, (R_{e2} + R_{e1}) / (R_{e2} - R_{e1}) = -7.35
                     R_{\,e1} / D_{\,1T} =0.74, R_{\,e2} / D_{\,2T} =0.64, f_{\,\,PF} / f_{\,\,T} =0.25
                     D_{zt} / f_{t} =1.36, f_{z} / f_{\tau} =-0.16, f_{z} / f_{\varepsilon} =1.19
【0081】実施例6
                     f =7.526 \sim\!21.129\!\sim\!59.173 , F /2.0 , 2 \omega\!=\!59.6^{\circ} \sim\!21.0^{\circ} \sim\!7.5 ^{\circ}
                                                                                           v_1 = 25.43
                                                                     n_1 = 1.81265
                                                  d_1 = 1.8000
                     r_1 = 63.9460
                                                                     n_z = 1.57098
                                                                                           v_2 = 71.30
                                                  d_2 = 6.2000
                      r_2 = 40.2088
                                                  d_3 = 0.1000
                      r_3 = -379.9415
                                                                      n_3 = 1.49845
                                                                                           y_3 = 81.61
                                                   d_1 = 4.5000
                      r_1 = 36.8445
                                                  d_s = D_t (可変)
                      r_5 = 100.7900
                                                                                            v_1 = 58.52
                                                                      n_1 = 1.65425
                                                   d_6 = 1.0000
                      r_6 = -114.4474
                                                   d_7 = 4.5000
                      r, =9.7882 (非球面)
                                                                                            v_5 = 63.39
                                                                      n_5 = 1.62032
                                                   d_8 = 1.0000
                      r_8 = -17.8771
                                                   d_9 = 0.2000
                      r_9 = 685.7622
                                                                                            v_6 = 25.43
                                                                      n_6 = 1.81265
                                                   d_{10} = 2.2008
                      r_{10} = 30.7715
                                                   d .. = D 2 (可変)
                      r_{11} = -186.6553
                                                   d_{12} = 1.1000
                      rı₂ =∞ (絞り)
                                                                                            v_7 = 65.48
                                                                       n_1 = 1.60520
                      r 13 = 14.6941 (非球面) d 13 = 4.1362
                                                                                            v_8 = 34.48
                                                                       n_8 = 1.64419
                                                    d_{14} = 0.8000
                       r_{11} = -58.0487
                                                    d 1s = D3 (可変)
                       r_{15} = 45.1160
                                                                       n_9 = 1.69979
                                                                                            \nu_9 = 55.53
                       r 16 = 32.1294 (非球面) d 16 = 2.6459
```

```
特開平8-160299
                                                       (13)
                                                                                               24
                           23
                                               d_{17} = 0.1000
                   \Gamma_{17} = 725.1398
                                                                                        v_{10} = 27.79
                                                                  n_{10} = 1.74706
                                               d_{18} = 1.0000
                   r_{18} = 20.6521
                                                                   n_{11} = 1.62032
                                                                                        v_{11} = 63.39
                                               d_{19} = 4.4745
                   r_{19} = 10.5018
                                               d_{20} = 0.1000
                   r_{20} = -34.9547
                                                                                        v_{12} = 37.00
                                                                   n_{12} = 1.61686
                                                d_{21} = 1.6976
                   r_{21} = 17.9454
                   r_{22} = 9.4582
                   非球面係数
                    (第7面) P = 1.0000, A_4 = -0.37821 \times 10^{-4}, A_6 = -0.44922 \times 10^{-6}
                                                  A_8 = -0.38608 \times 10^{-3}
                    (第13面) P = 1.0000, A_4 = -0.29497 \times 10^{-4}, A_6 = -0.10035 \times 10^{-6}
                                                  A_8 = 0.25707 \times 10^{-1}
                    (第16面) P = 1.0000, A_4 = -0.70324 \times 10^{-4}, A_6 = -0.41355 \times 10^{-7}
                                                   A_8 = -0.47526 \times 10^{-1}
                                                           59.173
                                              21.129
                    f
                                  7.526
                                                           34. 1201
                                              21.0540
                                  2.0
                    D_1
                                                            2.0
                                              16.3279
                                 35.6544
                    D2
                                                            9.5306
                                               6.7230
                                  9. 2255
                    Dз
                                               6.304
                                                            6.223
                                  9.156
                    D3 '
                    f_{z} / f_{\tau} =-1.75 , \nu_{p} / \nu_{n} =2.28, f_{e} / f_{\tau} =-4.66
                    f_1 / f_1 = 7.92, (R_{e2} + R_{e1}) / (R_{e2} - R_{e1}) = -3.23
                    R_{el} / D_{1T} = 1.39, R_{e2} / D_{2T} = 0.65, f_{RF} / f_{T} = 0.31
                    D_{27} / f_{7} = 1.55, f_{2} / f_{7} = -0.22, f_{3} / f_{4} = 1.42
【0082】実施例7
                     f=8.327 \sim\!21.984\sim\!50.059,~F/2.0 , 2 \omega=54.26 ° \sim\!20.18 ° \sim\!8.72 °
                                                                                          y_1 = 25.43
                                                                     n_1 = 1.81265
                                                 d_1 = 1.6000
                     r_1 = 59.1925
                                                                     n_2 = 1.57098
                                                                                          v_2 = 71.30
                                                  d_2 = 7.0000
                     r_2 = 37.8862
                                                  d_3 = 0.1000
                     r_3 = -1441.8160
                                                                                           v_3 = 81.61
                                                                     n_3 = 1.49845
                                                  d_4 = 4.5000
                      r_4 = 38.1099
                                                  d_s = D_t (可変)
                      r_5 = 140.0670
                                                                                           \nu_{\star} = 60.09
                                                                     n_4 = 1.64254
                                                  d_6 = 1.0000
                      r_6 = -426.3286
                                                  d_7 = 3.8274
                      r_7 = 9.2092
                                                                                           v_s = 63.39
                                                                     n_s = 1.62032
                                                  d_* = 1.0000
                      r_8 = -15.7224
                                                   d_9 = 0.2000
                      \Gamma_9 = 40.3873
                                                                                           \nu_{\rm G} = 23.88
                                                                      n_6 = 1.85501
                                                   d_{10} = 2.0000
                      r_{10} = 21.3029
                                                   d 11 = D2 (可変)
                      r_{11} = 90.9668
                                                   d_{12} = 1.0000
                      rı₂ =∞ (絞り)
                                                                                            v_7 = 58.52
                                                                      n_7 = 1.65425
                      г із = 13.6889 (非球面) d із = 3.4472
                                                                                            v_8 = 34.48
                                                                      n_8 = 1.64419
                                                   d_{14} = 0.8000
                       r_{11} = -371.6239
                                                   d_{15} = D_3 (可変)
                       r_{15} = 73.5434
                                                                                            v_{9} = 55.53
                                                                      n_9 = 1.69979
                       r 16 = 44.1622 (非球面) d 16 = 2.0157
                                                   d_{17} = 0.1000
                       r_{17} = -243.1046
                                                                                            \nu_{10} = 27.79
                                                                      n_{10} = 1.74706
                                                    d_{18} = 1.0000
                       \Gamma_{18} = 27.5247
                                                                                            v_{11} = 63.39
                                                                      n_{11} = 1.62032
                                                    d_{19} = 4.8000
                       r_{19} = 8.7623
                                                    d_{20} = 0.1000
                       r_{20} = -27.1700
                                                                                            \nu_{12} = 58.52
                                                                       n_{12} = 1.65425
                                                    d_{21} = 2.3096
                       r_{21} = 62.5870
                                                    d_{22} = 0.1000
                       r_{22} = -59.4417
                                                                                            v_{13} = 38.01
                                                    d_{23} = 1.4000
                                                                       n_{13} = 1.60718
                       r_{23} = 16.4740
                       r_{24} = 8.7940
                       非球面係数
                        (第13面) P=1.0000, A_4=-0.55462\times10^{-4}, A_6=-0.17453\times10^{-6}
```

```
特開平8-160299
```

25

```
A_8 = 0.41047 \times 10^{-3}
                     (第16面) P = 1.0000, A_{\bullet} = -0.11006 \times 10^{-3}, A_{\bullet} = 0.17398 \times 10^{-6}
                                                   A_8 = 0.97601 \times 10^{-3}
                                                           50.059
                                              21.984
                                  8.327
                    f
                                                           34. 1279
                                              21. 1853
                                  2.0
                    D١
                                                            2.0
                                               6.2107
                                 15.1519
                    Dz
                                                            5.9511
                                               3.5983
                                  6.3164
                    D_3
                                               3.146
                                                            3.509
                                  6.233
                    D_3
                     f_2 / f_1 =-1.19 , \nu_p / \nu_n =2.28, f_c / f_1 =-4.01
                     f_1 / f_1 = 7.02, (R_{e2} + R_{e1}) / (R_{e2} - R_{e1}) = -3.29
                     R_{el} / D_{it} = 1.56, R_{e2} / D_{it} = 0.74, f_{it} / f_{it} = 0.28
                     D_{21} / f_1 =1.22, f_2 / f_3 =-0.20, f_3 / f_4 =1.24
【0083】実施例8
                     f=8.\,499 \sim\!19.\,996\sim\!50.\,996,\ F\slash2.0 , 2 \omega=52.\,7^\circ \sim\!22.\,4^\circ \sim\!8.\,7 °
                                                                                          v_1 = 25.43
                                                                    n_1 = 1.81265
                                                  d_1 = 1.6000
                      r_1 = 65.6553
                                                                                          \nu_z = 71.30
                                                                     n_2 = 1.57098
                      r_2 = 41.0700
                                                  d_2 = 7.0000
                                                  d_3 = 0.1000
                      r_3 = -1277.3716
                                                                     n_3 = 1.49845
                                                                                          v_3 = 81.61
                                                  d_4 = 4.5000
                      r_4 = 36.5344
                                                  d s = D 1 (可変)
                      r_5 = 125.1930
                                                                                          \nu_{4} = 60.09
                                                  d_6 = 1.0000
                                                                     n_4 = 1.64254
                      r_6 = -793.4739
                                                  d_7 = 3.8020
                      r_7 = 10.4763
                                                                     n_5 = 1.62032
                                                                                           v_5 = 63.39
                                                  d_8 = 1.0000
                      r_8 = -22.3664
                                                  d_9 = 0.2000
                      r_9 = 42.0247
                                                                                           v_6 = 23.88
                                                                     n_6 = 1.85501
                                                  d_{10} = 2.0000
                      r_{10} = 21.8558
                                                  d_{II} = D_{I} (可変)
                      r_{11} = 97.0316
                                                   d_{12} = 1.0000
                      rı₂ =∞ (絞り)
                                                                                           v_7 = 58.52
                                                                      n_7 = 1.65425
                       r 13 = 14.0128 (非球面) d 13 = 3.3405
                                                                                           v_8 = 34.48
                                                   d_{14} = 0.8000
                                                                      n_8 = 1.64419
                       r_{14} = -44.3413
                                                   d 15 = D3 (可変)
                       r_{15} = 38.3026
                                                                                           y_9 = 55.53
                                                                      n_9 = 1.69979
                       r 16 =48.4359 (非球面) d 16 = 2.0000
                                                   d_{17} = 0.1000
                       r_{17} = 48235.7467
                                                                                           v_{10} = 27.79
                                                                      n = 1.74706
                                                   d_{18} = 1.0000
                       r_{18} = 23.3756
                                                                                            v_{11} = 63.39
                                                                      n_{11} = 1.62032
                                                   d_{19} = 4.8000
                       r_{19} = 10.6871
                                                   d_{20} = 0.1000
                       r_{20} = -24.8252
                                                                      n_{12} = 1.69979
                                                                                            \nu_{12} = 55.53
                                                   d_{21} = 2.0524
                       r_{21} = 69.4731
                                                   d_{22} = 0.1000
                        r_{zz} = -66.3076
                                                                                            \nu_{13} = 38.01
                                                                       n_{13} = 1.60718
                        r_{z3} = 20.3020
                                                    d_{23} = 1.4000
                        r_{24} = 8.6006
                       非球面係数
                        (第13面) P = 1.0000, A_4 = -0.35835 \times 10^{-4}, A_6 = -0.12710 \times 10^{-6}
                                                      A_8 = 0.79115 \times 10^{-5}
                        (第16面) P = 1.0000, A_4 = -0.12087 \times 10^{-3}, A_6 = -0.52495 \times 10^{-7}
                                                      A_8 = -0.31805 \times 10^{-1}
                                                               50.996
                                                 19.996
                                      8.499
                        f
                                                               34. 2599
                                      2.0
                                                  11.7826
                        Dı
                                                                2.0
                                                   6.0932
                                     24.2970
                        Dz
                                                   3.9138
                                                                6.7193
                                      8.0125
                        Dз
                                                                4.241
                                      7.926
                                                   3.526
                        f_2 / f_1 =-1.54 , v_p / v_n =2.28, f_e / f_1 =-3.029
                         f_1 / f_1 = 7.13, (R_{e2} + R_{e1}) / (R_{e2} - R_{e1}) = -2.47
```

 $R_{el} / D_{11} = 2.06$, $R_{el} / D_{21} = 0.76$, $f_{11} / f_{1} = 0.31$ $D_{27} / f_{1} = 1.19$, $f_{2} / f_{3} = -0.26$, $f_{3} / f_{4} = 1.48$

ただし r1, r2, ・・・ はレンズ各面の曲率半径、 d 1 , d2 , · · · は各レンズの肉厚およびレンズ間隔、n 1 , n2 , · · · は各レンズの e 線の屈折率、 v · , v z, · · · は各レンズのアッベ数である。

【0084】実施例1は、図1に示す構成で、ズーミン グの際に固定で正の屈折力を持つ第1レンズ群G. と負 の屈折力を持ちズーミングの際に光軸上を前後に移動し て変倍作用を行なう第2レンズ群Gzと、ズーミングの 10 化させずにペッツバール和を良好に補正している。 際に固定で正の屈折力を持つ第3レンズ群G₃と、正の 屈折力を持ちズーミングに際して可動で変倍にともなう 像面位置のずれを補正する作用を有する第4レンズ群G **、よりなる。尚図1は、上段より広角端、中間焦点距** 離、望遠端を示している。

【0085】又各レンズ群は、夫々次の通りのレンズ構 成である。

【0086】第1レンズ群G,は、物体側より順に、負 レンズと正レンズと正レンズとよりなり、軸上物点に対 する光束を狭くする作用と軸外物点から出た光束を第2 20 レンズ群Gzへ導く作用を有する。

【0087】第2レンズ群Gzは、物体側より順に、負 レンズと負レンズと正レンズとからなり、広角端から望 遠端へのズーミングに際して物体側から像側に移動する ことにより変倍作用を有する。

【0088】第3レンズ群G3は、物体側より順に正レ ンズと負レンズとからなり、ズーミングの際に固定であ り、第2レンズ群Gzからの発散光束をほぼアフォーカ ルな光束にする作用を持っている。

【0089】第4レンズ群G, は、物体側より順に、正 30 レンズと、負レンズと正レンズとからなる接合レンズ と、負レンズとからなりズーミングの際に可動でズーミ ングにともなう像面位置のずれを補正する作用を有して いる。

【0090】また、実施例1のズームレンズは、第4レ ンズ群G、の最も像側の負レンズでペッツバール和を良 好に補正し、この負レンズよりも物体側の接合レンズに より第4レンズ群G, で発生する色収差を良好に補正し ている。

【0091】この実施例1のズームレンズは、第3レン ズ群の最も物体側のレンズの物体側の面と第4レンズ群 の最も物体側のレンズの物体側の面を光軸から周辺に行 くにしたがって正の屈折力が弱くなるような非球面形状 とし、主として各レンズ群にて発生する球面収差を良好 に補正するようにしている。

【0092】一般に光学レンズとして利用できるガラス の組合わせでは、ペッツバール和と色収差の補正には限 界がある。この実施例1は、以下のようなアッベ数の大 きな二つのガラスを組合わせることにより色収差を良好 に補正している。つまり負レンズが屈折率n=1.74 50

077、アッベ数v=27. 79、正レンズが屈折率n=1.61800、アッベ数v=63.38である。 【0093】更に実施例1は、最も像側の負レンズによ り主としてこの第4レンズ群G·のペッツバール和を良 好に補正している。また、この負レンズが軸上光線高の 低い最も像側に配置されており、凹面を像側に向けたメ

【0094】また、第4レンズ群と物体側に繰り出して 至近距離物点へのフォーカシングを行なっている。

ニスカス形状にしたことにより球面収差、コマ収差を悪

【0095】この実施例1の収差状況は、図9乃至図1 4に示す通りで、無限遠から至近距離物点まで高い光学 性能を有することがわかる。

【0096】実施例2は、図2に示す構成で、物体側よ り順に、ズーミングの際に固定で正の屈折力を持つ第1 レンズ群G」と、負の屈折力を持ちズーミングに際して 光軸上を前後に移動することにより変倍作用をもつ第2 レンズ群G2と、ズーミングの際固定で正の屈折力を持 つ第3レンズ群G。と、正の屈折力を持ちズーミングの 際可動で変倍にともなう像面位置のずれを補正する作用 を有している第4レンズ群よりなっている。

【0097】そして、第1レンズ群G」は、物体側より 順に、負レンズと正レンズと正レンズからなり、第2レ ンズ群Gぇは、物体側より順に、負レンズと負レンズと 正レンズとからなり、第3レンズ群G。は、物体側より 順に、正レンズと正レンズと負レンズとからなり、第4 レンズ群は、物体側より順に、正レンズと負レンズと正 レンズと負レンズとからなっている。これらレンズ群の 作用は、実施例1とほぼ同じである。

【0098】実施例2は、レンズ系の全長が実施例1に 比べて更に1割程度短くなっているが、本発明の各条件 を満足することにより高い光学性能を有している。この 実施例2は、第3レンズ群G』の最も物体側のレンズの 物体側の面を、光軸から周辺に行くにしたがって正の屈 折力が弱くなるような非球面を用いて、この第3レンズ 群で発生する負の球面収差を良好に補正している。ま た、第4レンズ群 G1の最も物体側のレンズの物体側の 面を光軸から周辺に行くにしたがたって正の屈折力が弱 くなるような非球面を用いて、このレンズ群G。で発生 する負の球面収差を良好に補正している。

【0099】また、高い結像性能を維持したままレンズ 系の全長を短くするためには、最も像側のレンズの像側 の面から像面までの距離 Dn を適当な値にすることが望 ましく、この実施例2は次の条件(19)を満足するよ うにしている。

[0100] (19) 0. $9 < D_{21} / f_1 < 2. 3$ 条件(19)の下限の0.9を越えると、像面より物体 側にローパスフィルター等を配置することが困難にな

る。又上限の2.3を越えると第2レンズ群以降のレン ズ群 (第3レンズ群、第4レンズ群)のレンズ長が長く なる。

【0101】この実施例2の収差状況は、図15乃至図 18に示す通りで高い光学性能を有している。

【0102】実施例3は、図3に示す通りの構成で、ズ ーミングの際固定で正の屈折力を持つ第1レンズ群 G₁ と、負の屈折力を持ちズーミングに際して光軸上を前後 に移動することにより変倍作用を行なう第2レンズ群G 2 と、ズーミングの際固定で正の屈折力を持つ第3レン ズ群G₃と、正の屈折力を持ちズーミングに際して可動 で変倍にともなう像面位置のずれを補正する作用を持つ 第4レンズ群G4とよりなる。

【0103】第1レンズ群G:は、物体側より順に、負 レンズと正レンズと正レンズとからなり、第2レンズ群 G_2 は、物体側より順に、負レンズと負レンズと正レン ズとからなり、第3レンズ群G。は、物体側より順に、 正レンズと正レンズと負レンズとからなり、第4レンズ 群G、は、物体側より順に、正レンズと負レンズと正レ ンズと負レンズとよりなり、これらレンズ群の作用は実 施例1とほぼ同じである。

【0104】又、第3レンズ群の最も物体側のレンズの 物体側の面が光軸から周辺に行くにしたがって正の屈折 力が弱くなる非球面で、この第3レンズ群G。で発生す る負の球面収差を良好に補正している。また第4レンズ 群G.の最も物体側のレンズの物体側の面が光軸から周 辺に行くにしたがって正の屈折力が弱くなって行く非球 面で、これによりこの第4レンズ群G, で発生する負の 球面収差を良好に補正している。

【0105】この第3の実施例のように、第2レンズ群 30 G2の像側を正の屈折力の第3レンズ群G3と正の屈折 力の第4レンズ群にて構成する場合、これらレンズ群の 屈折力を下記条件(20)を満足することが好ましい。 1. $1 < f_3 / f_4 < 2$ [0106] (20) ただし、f。, f。 は夫々第3レンズ群G。 および第4 レンズ群G、の焦点距離である。

【0107】この条件(20)を満足すれば、これら第 3, 第4レンズ群で発生する諸収差を良好に補正したま まこれらレンズ群全体のレンズ全長を短くできる。条件 (20) の下限の1. 1を越えると第3レンズ群G』に 対して第4レンズ群G、の屈折力が強くなりこのレンズ 群で発生する軸上色収差およびペッツバール和が大にな り好ましくない。又上限の2を越えると第3レンズ群G 3 の屈折力が強くなりこのレンズ群で発生する球面収差 が大になり好ましくない。

【0108】この実施例3の収差状況は、図21乃至図 26に示す通りで、高い光学性能を有している。

【0109】実施例4は、図4に示すレンズ構成で、ズ ーミングの際固定で正の屈折力を持つ第1レンズ群 G. と、負の屈折力を持ちズーミングに際し光軸上を移動し 50 ーミングの際固定である正の屈折力を持つ第1レンズ群

て変倍作用を行なう第2レンズ群Gzと、ズーミングの 際固定で正の屈折力を持つ第3レンズ群G』と、正の屈 折力を持ちズーミングに際して可動であり変倍にともな う像面位置のずれを補正する作用を持つ第4レンズ群と からなる。

30

【0110】そして第1レンズ群G」は、物体側より順 に、負レンズと正レンズと正レンズとからなり、第2レ ンズ群G2は、物体側より順に、負レンズと負レンズと 正レンズと負レンズとからなり、第3レンズ群G。は、 物体側より順に、正レンズと正レンズと負レンズとから なり、第4レンズ群G.は、物体側より順に、正レンズ と負レンズと正レンズと負レンズからなる。これら各レ ンズ群の作用は実施例1と同様である。

【0111】又、第3レンズ群G;の最も物体のレンズ の物体側の面を光軸から周辺へ行くにしたがって正の屈 折力が弱くなるような非球面にし、このレンズ群で発生 する負の球面収差を良好に補正している。又第4レンズ 群G.の最も物体側のレンズの物体側の面を光軸から周 辺に行くにしたがって正の屈折力が弱くなるような非球 面を用いてこのレンズ群で発生する負の球面収差を良好 に補正している。

【0112】この実施例4は、実施例3と比較して第2 レンズ群G〞の屈折力を強くしてズーミングの際のこの レンズ群Gzの移動量を少なくしてレンズ全長を短くし ている。第2レンズ群G』の構成は、このレンズ群G』 で発生する諸収差、特に軸上色収差を良好に補正するた めに物体側より順に負レンズ、負レンズ、正レンズ、負 レンズの4枚構成にした。

【0113】実施例4の収差状況は、図27乃至図32 に示す通りであって、高い光学性能を有している。

【0114】実施例5は、図5に示す構成で、ズーミン グの際固定で正の屈折力を持つ第1レンズ群 G. と、負 の屈折力を持ちズーミングに際して光軸上を前後に移動 して変倍作用を行なう第2レンズ群Gz と、ズーミング の際固定で正の屈折力を持つ第3レンズ群G。と、正の 屈折力を持ちズーミングに際して可動で変倍にともなう **像面のずれを補正する作用を持つ第4レンズ群G、とよ** りなっている。

【0115】又第1レンズ群Gには、物体側より順に負 レンズと正レンズと正レンズとからなり、第2レンズ群 Gzは、物体側より順に、負レンズと負レンズと正レン ズと負レンズとからなり、第3レンズ群G』は、物体側 より順に、正レンズと正レンズと負レンズとからなり、 第4レンズ群G,は、物体側より順に、負レンズと正レ ンズと負レンズとよりなり、これら各レンズ群の作用は 実施例1と同様である。

【0116】この実施例5の収差状況は、図33乃至図 38に示す通りである。

【0117】実施例6は、図6に示す構成であって、ズ

30

G、と、負の屈折力を持ちズーミングに際して光軸上を前後に移動して主として変倍作用を有する第 2 レンズ群 G2 と、正の屈折力を持ちズーミングに際して光軸上を前後に移動して主として第 2 レンズ群とともに変倍作用を行なう第 3 レンズ群 G3 と、正の屈折力を持ちズーミングに際して可動で主として変倍にともなう像面位置のずれを補正する作用を有する第 4 レンズ群 G4 とからなっている。

【0118】又、第1レンズ群 G_1 は、物体側より順に、負レンズと正レンズと正レンズとからなり、第2レ 10ンズ群 G_2 は物体側より順に、負レンズと負レンズと正レンズとよりなり、第3レンズ群 G_3 は、物体側より順に、正レンズと負レンズとからなり、第4レンズ群 G_4 は、物体側より順に、正レンズと負レンズと正レンズと負レンズとからなっている。

【0119】この実施例6は、変倍作用を第2レンズ群 G_2 と第3レンズ群 G_3 とに分割して持たせて第2レンズ群 G_2 の屈折力を弱くしてこのレンズ群で発生する収差を小にし、ズーミングにともなう収差変動を小さくしている。

【0120】またこの実施例6は、第2レンズ群 G_2 の最も物体側の負レンズの像側の面を光軸から周辺に行くにしたがって負の屈折力が弱くなるような形状の非球面とすることにより特に広角側で発生する負の歪曲収差を補正している。また第3レンズ群 G_3 の最も物体側のレンズの物体側の面と第4レンズ群 G_4 の最も物体側のレンズの物体側の面をいずれも光軸から周辺に行くにしたがって正の屈折力が弱くなるような形状の非球面とすることにより、主としてこれらレンズ群で発生する球面収差を良好に補正している。

【0121】この実施例6の収差状況は、図39乃至図44に示す通りで、高い光学性能を有している。

【0122】実施例7は、図7に示す構成で、正の屈折力を持ちズーミングに際して光軸上を前後に移動して変倍作用を行なう第1レンズ群 G_1 と、負の屈折力を持ちズーミングの際に光軸上を前後に移動して第1レンズ群 G_2 と共に変倍作用を行なう第2レンズ群 G_2 と、正の屈折力を持ちズーミングの際固定の第3レンズ群 G_3 と、正の屈折力を持ちズーミングの際可動で主として変

と、正の屈折力を持ちズーミングの際可動で主として変倍にともなう像面位置のずれを補正する作用を持つ第4 レンズ群G、とよりなっている。

【0123】又、第1レンズ群 G_1 は、物体側より順に、負レンズと正レンズと正レンズとからなり、第2レンズ群 G_2 は、物体側より順に、負レンズと正レンズとからなり、第3レンズ群 G_3 は、物体側より順に、正レンズと負レンズとよりなり、第4レンズ群 G_4 は、物体側より順に、正レンズと負レンズと正レンズと正レンズと負レンズとよりなっている。

【0124】この実施例7は、変倍作用を第1レンズ群 G. と第2レンズ群G. とに分割して持たせることによ 50 32

り各レンズ群の屈折力を弱くし、これらレンズ群で発生 する収差を少なくしズーミングに伴う収差変動を少なく している。

【0125】この実施例7は、第3レンズ群G。の最も物体側のレンズの物体側の面と第4レンズ群G。の最も物体側のレンズの物体側の面をいずれも光軸から周辺に行くにしたがって正の屈折力が弱くなるような形状の非球面とし、主としてこれらのレンズ群で発生する球面収差を良好に補正するようにしている。

【0126】この実施例7の収差状況は、図45乃至図50に示す通りである。

【0127】実施例8は、図8に示す通りの構成であって、正の屈折力を持ちズーミングに際し可動である第1レンズ群と、負の屈折力を持ちズーミングに際して光軸上を前後に移動して変倍作用を行なう第2レンズ群 G_2 と、正の屈折力を持ちズーミングの際に可動である第3レンズ群 G_3 と、正の屈折力を持ちズーミングの際に可動であり主として変倍にともなう像面位置のずれを補正する作用を有している第4レンズ群 G_4 とよりなっている。

【0128】又、第1レンズ群 G_1 は、物体側より順に、負レンズと正レンズと正レンズとからなり、第2レンズ群 G_2 は、物体側より順に、負レンズと負レンズと正レンズとからなり、第3レンズ群 G_3 は、物体側より順に、正レンズと負レンズとよりなり、第4レンズ群は、物体側より順に、正レンズと負レンズと正レンズと

【0129】又、第3レンズ群G。の最も物体側のレンズの物体側の面と第4レンズ群G。の最も物体側のレンズの物体側の面を、いずれも光軸から周辺に行くにしたがって正の屈折力が弱くなるような形状の非球面にして、主としてこれらレンズ群にて発生する球面収差を良好に補正している。

【0130】この実施例8の収差状況は、図51乃至図52に示す通りである。

【0131】尚、各実施例のデーター中可変間隔D』 は、物体距離1000mmにフォーカシングした時のD』の値である。

【0132】以上述べた本発明は、特許請求の範囲に記載したズームレンズの他に、下記の各項に記載した構成のズームレンズも含まれる。

【0133】(1)特許請求の範囲の請求項1,2,3,4又は5に記載されたズームレンズであって、下記の条件(8)を満足するレンズ系。

(8) 0. $2 < f_{RW} / f_T < 0.5$

(2) 特許請求の範囲の請求項1,2,3,4又は5あるいは前記(1)の項に記載されたズームレンズであって、下記の条件(9)を満足するレンズ系。

(9) 0. $5 < D_{2w} / f_w < 3. 2$

(3) 特許請求の範囲の請求項1,2,3,4又は5、

あるいは前記(1) 又は(2)の項に記載されたズーム レンズであって、下記の条件(10)を満足するレンズ 系。

- (10) $-0.3 < f_2 / f_T < -0.1$
- (4) 特許請求の範囲の請求項1,2,3,4 又は5 あるいは前記の(1)、(2) 又は(3)の項に記載されているズームレンズであって、下記の条件(11)を満足するレンズ系。
- (11) -11 < f. / fw < -2.5
- (5) 特許請求の範囲の請求項1,2,3,4又は5あ 10 るいは前記の(1)、(2)、(3)又は(4)の項に記載されているズームレンズであって、下記の条件(12)を満足するレンズ系。
- (12) $5 < f_1 / f_w < 8. 2$
- (6)特許請求の範囲の請求項1,2,3,4又は5あるいは前記の(1)、(2)、(3)、(4)又は
- (5) に記載されたズームレンズであって、下記の条件 (13) を満足するレンズ系。
- (13) -1.8 < f₂ / f_w < -1.1
- (7) 特許請求の範囲の請求項1, 2, 3, 4又は5あ 20 るいは前記の(1)、(2)、(3)、(4)、(5) 又は(6)の項に記載されたズームレンズであって、下記の条件(14)を満足するレンズ系。
- (14) $-8 < (R_{e2} + R_{e1}) / (R_{e2} R_{e1})$
- (8) 特許請求の範囲の請求項1, 2, 3, 4又は5、 あるいは前記(1)、(2)、(3)、(4)、
- (5)、(6)又は(7)の項に記載されたズームレンズであって、下記の条件(15)を満足するレンズ系。
- (15) 0. $2.4 < f_{RW} / f_{T} < 0.35$
- (9) 特許請求の範囲の請求項1, 2, 3, 4又は5あるいは前記の(1)、(2)、(3)、(4)、
- (5)、(6)、(7)又は(8)の項に記載されているズームレンズであって、下記の条件(16)を満足するレンズ系。
- (16) $-0.25 < f_2 / f_T < -0.16$
- (10) 特許請求の範囲の請求項1,2,3,4又は5 あるいは前記の(1)、(2)、(3)、(4)、
- (5)、(6)、(7)、(8)又は(9)の項に記載されているズームレンズであって、下記の条件(17)を満足するレンズ系。
- (17) 0. $7 < R_{el} / D_{lT} < 2. 3$
- (11)特許請求の範囲の請求項1,2,3,4又は5 あるいは前記の(1)、(2)、(3)、(4)、
- (5)、(6)、(7)、(8)、(9)又は(10)の項に記載されているズームレンズであって、下記の条件(18)を満足するレンズ系。
- (18) 0. $5 < R_{e2} / D_{2T} < 1.4$
- (12) 特許請求の範囲の請求項1,2,3,4又は5 あるいは前記の(1)、(2)、(3)、(4)、

(5)、(6)、(7)、(8)、(9)、(10)又は(11)の項に記載されたズームレンズであって、下記の条件(19)を満足するレンズ系。

- (19) 0. $9 < D_{2w} / f_w < 2. 3$
- (13)特許請求の範囲の請求項1,2,3,4又は5 あるいは前記の(1)、(2)、(3)、(4)、
- (5), (6), (7), (8), (9), (10),
- (11) 又は(12)の項に記載されたズームレンズであって、前記 第2レンズ群より像側に配置されている複数のレンズ群が正の屈折力の第3レンズ群と正の屈折力の第4レンズ群よりなり、下記条件(20)を満足するレンズ系。

(20) 1. $1 < f_3 / f_4 < 2$

[0134]

【発明の効果】本発明によれば、ビデオカメラやスチル ビデオカメラ等に適した小型で高い光学性能を有するズ ームレンズを実現出来る。

【図面の簡単な説明】

- 【図1】本発明のズームレンズの実施例1の断面図
- 【図2】本発明のズームレンズの実施例2の断面図
- 【図3】本発明のズームレンズの実施例3の断面図
- 【図4】本発明のズームレンズの実施例4の断面図
- 【図5】本発明のズームレンズの実施例5の断面図
- 【図6】本発明のズームレンズの実施例6の断面図
- 【図7】本発明のズームレンズの実施例7の断面図
- 【図8】本発明のズームレンズの実施例8の断面図
- 【図9】本発明の実施例1の無限遠物点における広角端での収差曲線図

【図10】本発明の実施例1の無限遠物点における中間 30 焦点距離での収差曲線図

【図11】本発明の実施例1の無限遠物点における望遠端での収差曲線図

【図12】本発明の実施例1の無限遠物点1000mにおける広角端での収差曲線図

【図13】本発明の実施例1の無限遠物点1000mに おける中間焦点距離での収差曲線図

【図14】本発明の実施例1の無限遠物点1000mにおける望遠端での収差曲線図

【図15】本発明の実施例2の無限遠物点における広角端での収差曲線図

【図16】本発明の実施例2の無限遠物点における中間 焦点距離での収差曲線図

【図17】本発明の実施例2の無限遠物点における望遠端での収差曲線図

【図18】本発明の実施例2の無限遠物点1000mにおける広角端での収差曲線図

【図19】本発明の実施例2の無限遠物点1000mにおける中間焦点距離での収差曲線図

【図20】本発明の実施例2の無限遠物点1000mにおける望遠端での収差曲線図

34

【図21】本発明の実施例3の無限遠物点における広角 端での収差曲線図

【図22】本発明の実施例3の無限遠物点における中間 焦点距離での収差曲線図

【図23】本発明の実施例3の無限遠物点における望遠端での収差曲線図

【図24】本発明の実施例3の無限遠物点1000mmにおける広角端での収差曲線図

【図25】本発明の実施例3の無限遠物点1000mにおける中間焦点距離での収差曲線図

【図26】本発明の実施例3の無限遠物点1000mmにおける望遠端での収差曲線図

【図27】本発明の実施例4の無限遠物点における広角 端での収差曲線図

【図28】本発明の実施例4の無限遠物点における中間 焦点距離での収差曲線図

【図29】本発明の実施例4の無限遠物点における望遠端での収差曲線図

【図30】本発明の実施例4の無限遠物点1000mmにおける広角端での収差曲線図

【図31】本発明の実施例4の無限遠物点1000mmに おける中間焦点距離での収差曲線図

【図32】本発明の実施例4の無限遠物点1000mmにおける望遠端での収差曲線図

【図33】本発明の実施例5の無限遠物点における広角 端での収差曲線図

【図34】本発明の実施例5の無限遠物点における中間 焦点距離での収差曲線図

【図35】本発明の実施例5の無限遠物点における望遠端での収差曲線図

【図36】本発明の実施例5の無限遠物点1000mmにおける広角端での収差曲線図

【図37】本発明の実施例5の無限遠物点1000mmにおける中間焦点距離での収差曲線図

【図38】本発明の実施例5の無限遠物点1000mmにおける望遠端での収差曲線図

*【図39】本発明の実施例6の無限遠物点における広角 端での収差曲線図

36

【図40】本発明の実施例6の無限遠物点における中間 焦点距離での収差曲線図

【図41】本発明の実施例6の無限遠物点における望遠 端での収差曲線図

【図42】本発明の実施例6の無限遠物点1000mにおける広角端での収差曲線図

【図43】本発明の実施例6の無限遠物点1000mmに おける中間焦点距離での収差曲線図

【図44】本発明の実施例6の無限遠物点1000mにおける望遠端での収差曲線図

【図45】本発明の実施例7の無限遠物点における広角 端での収差曲線図

【図 4 6】本発明の実施例7の無限遠物点における中間 焦点距離での収差曲線図

【図47】本発明の実施例7の無限遠物点における望遠端での収差曲線図

端での収差田緑凶 【図48】本発明の実施例7の無限遠物点1000mmに

20 おける広角端での収差曲線図 【図49】本発明の実施例7の無限遠物点1000mmに おける中間焦点距離での収差曲線図

【図50】本発明の実施例7の無限遠物点1000mmにおける望遠端での収差曲線図

【図51】本発明の実施例8の無限遠物点における広角 端での収差曲線図

【図52】本発明の実施例8の無限遠物点における中間 焦点距離での収差曲線図

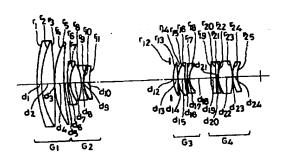
【図53】本発明の実施例8の無限遠物点における望遠端での収差曲線図

【図54】本発明の実施例8の無限遠物点1000mmにおける広角端での収差曲線図

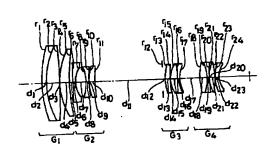
【図55】本発明の実施例8の無限遠物点1000mに おける中間焦点距離での収差曲線図

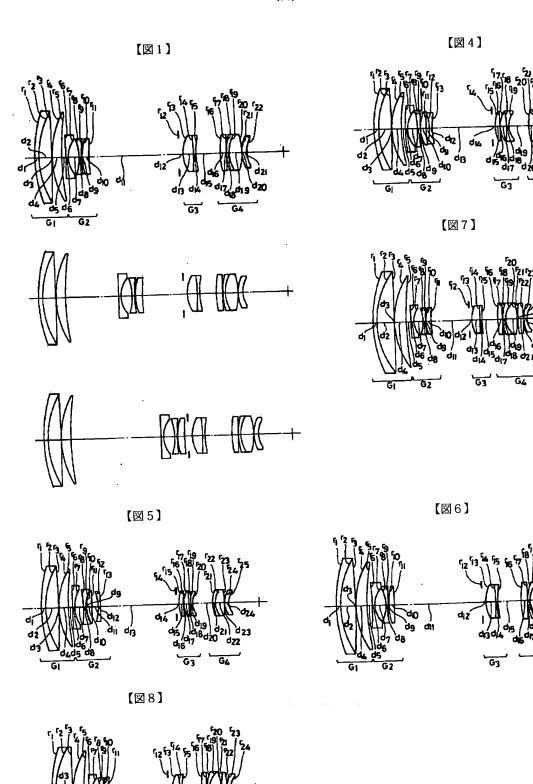
【図56】本発明の実施例8の無限遠物点1000mmに おける望遠端での収差曲線図

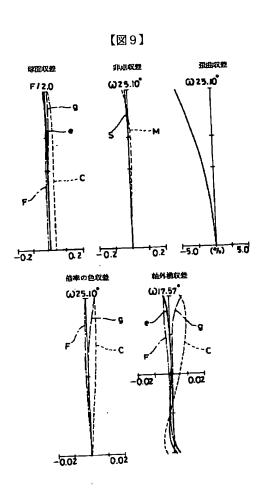
【図2】

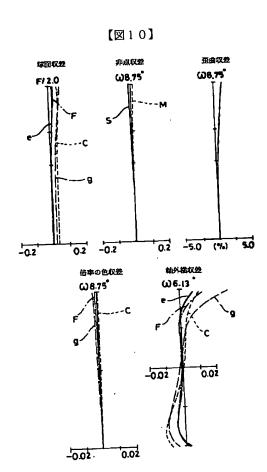


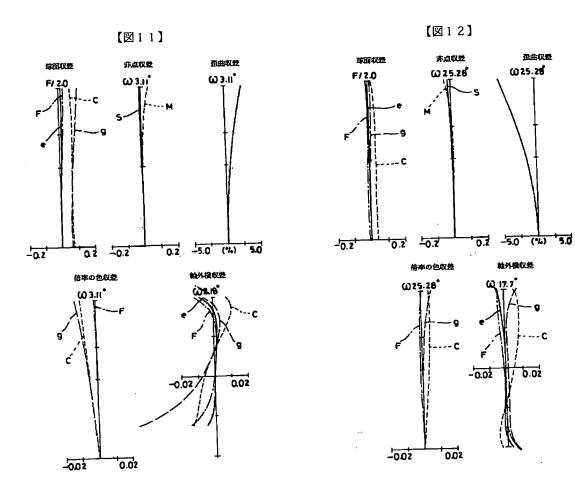
【図3】

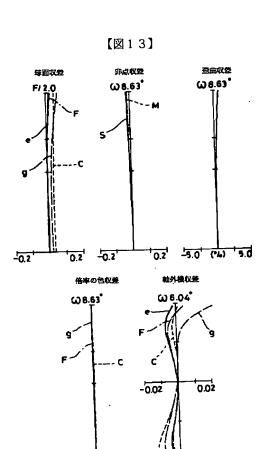






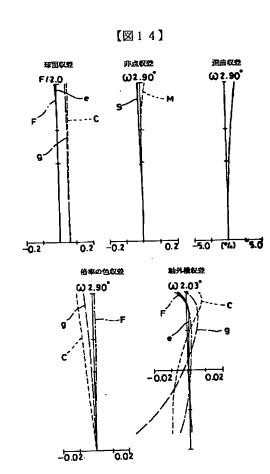


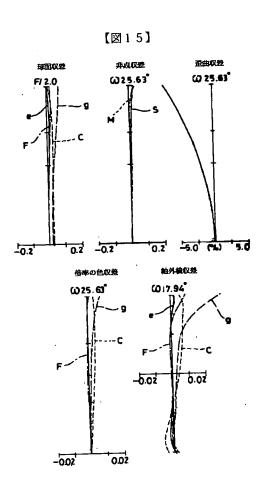


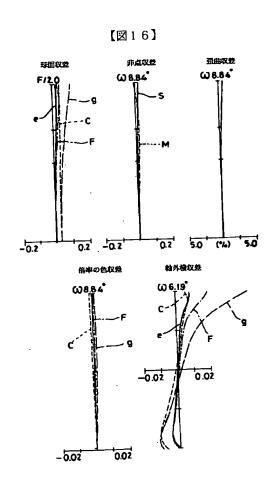


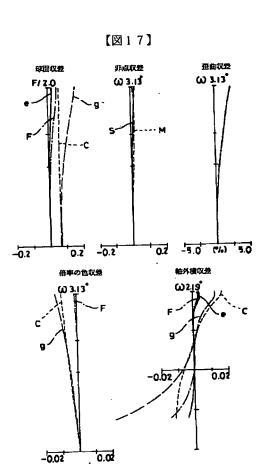
-0.02

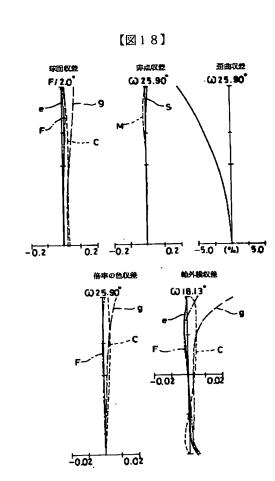
0.02

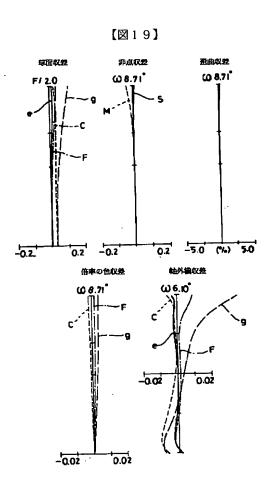


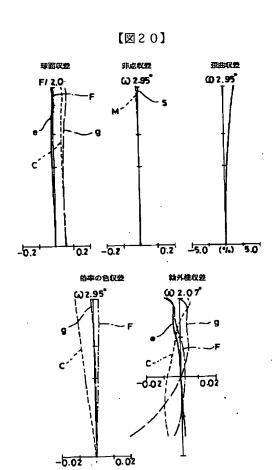


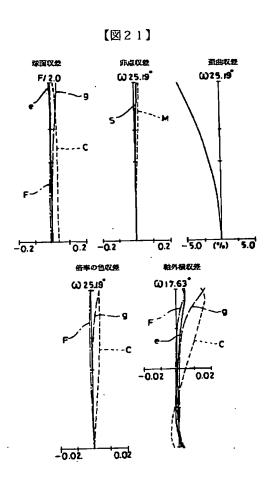


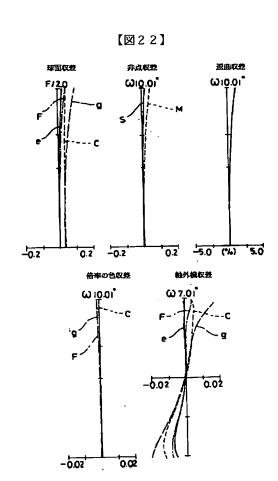


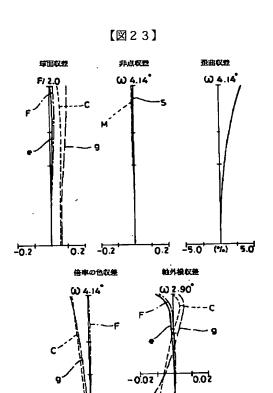






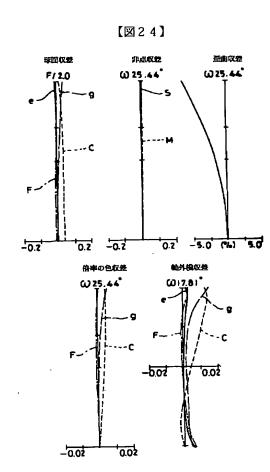


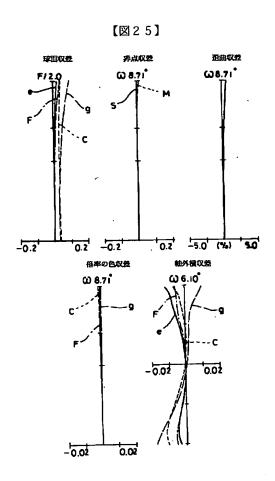


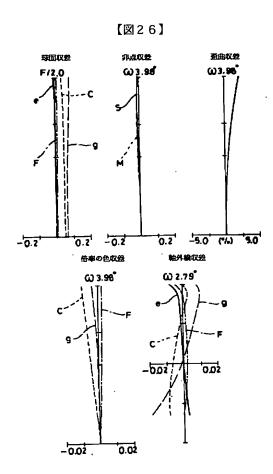


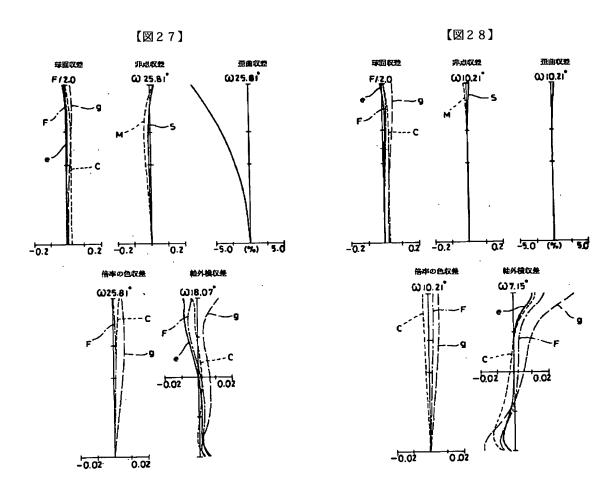
0.02

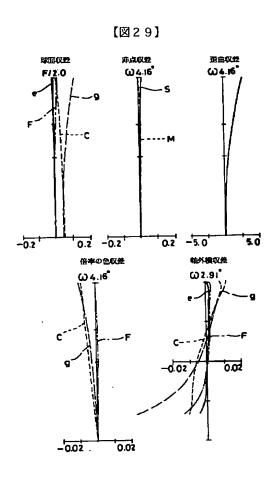
-0.02

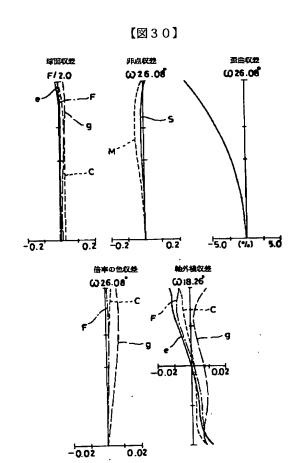


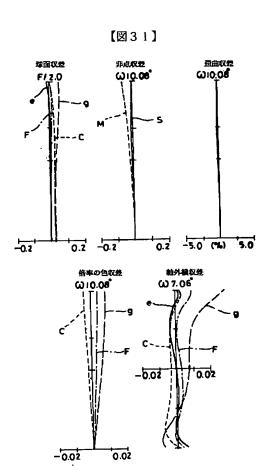




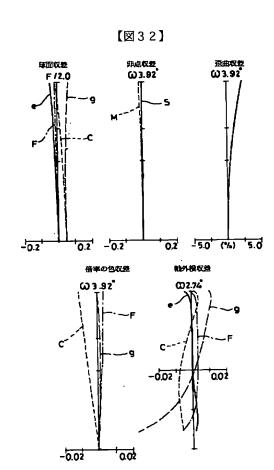


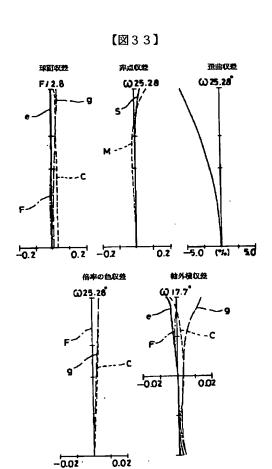




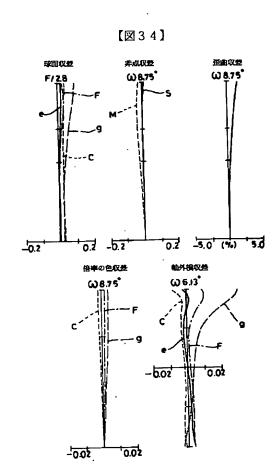


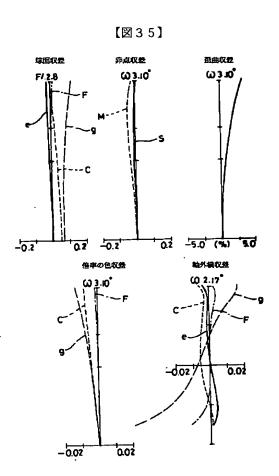
0.02

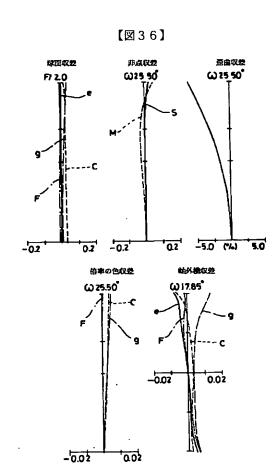


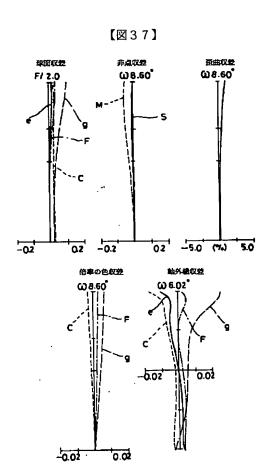


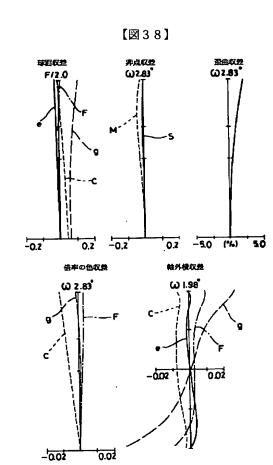
0.02

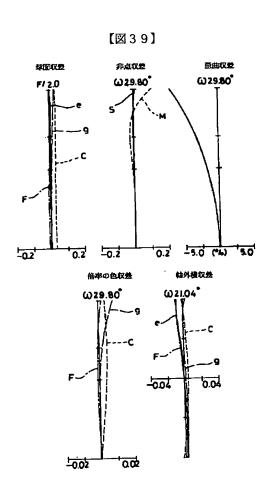


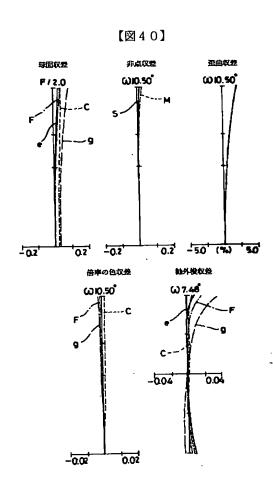


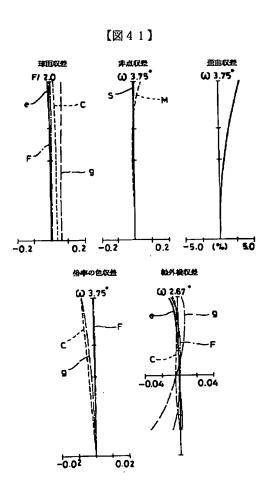


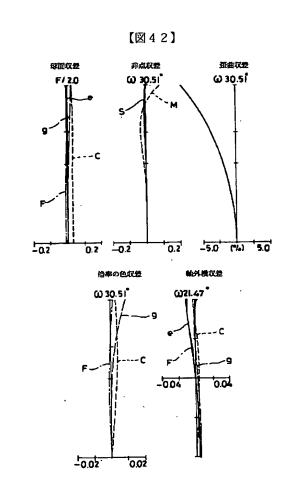


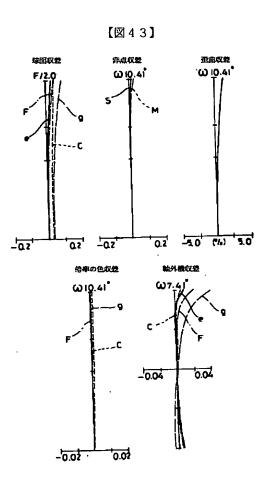


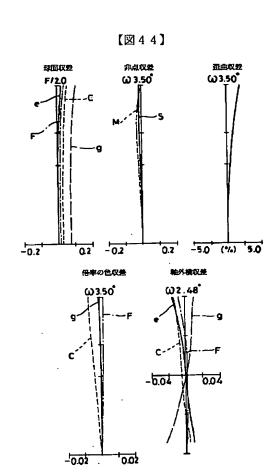


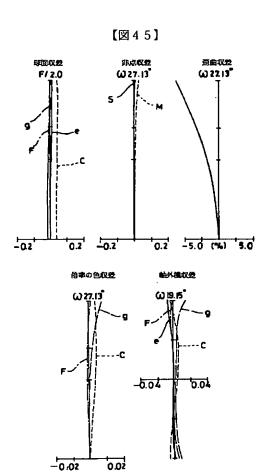


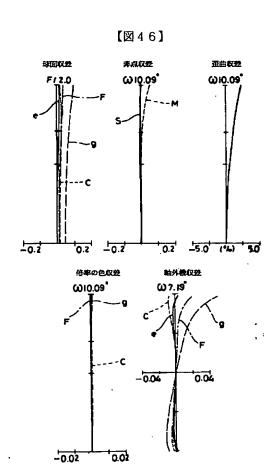


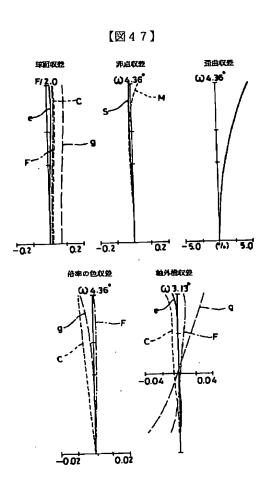


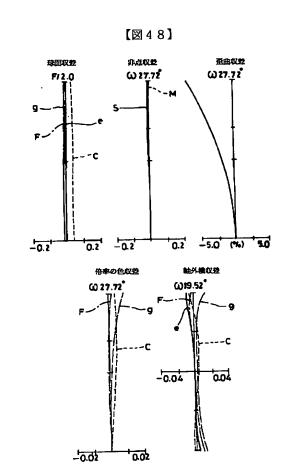


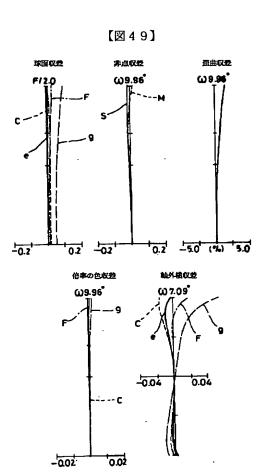


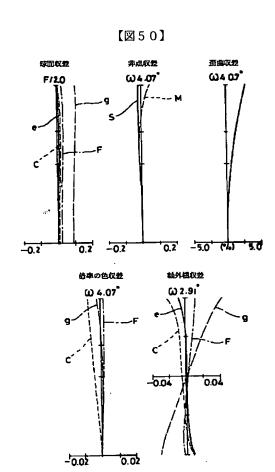


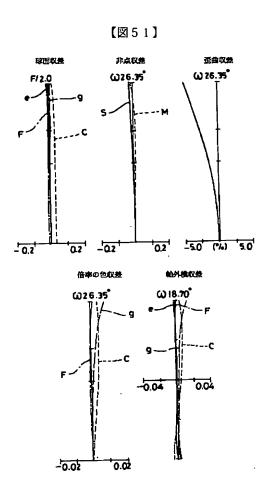


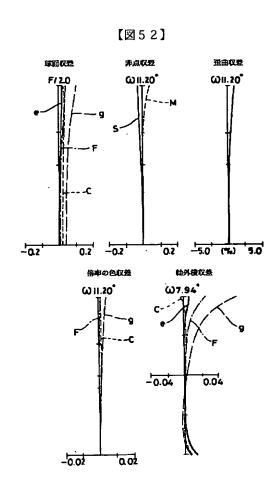


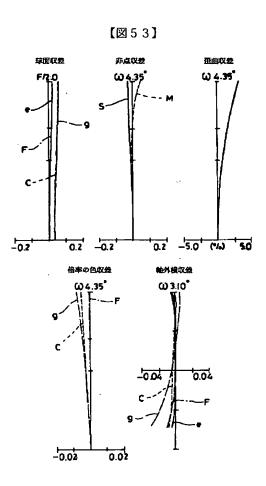


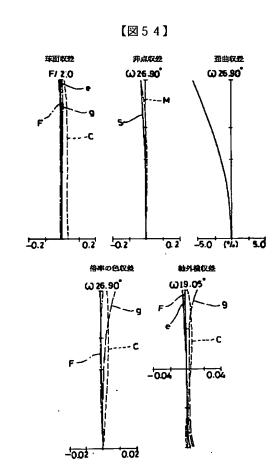


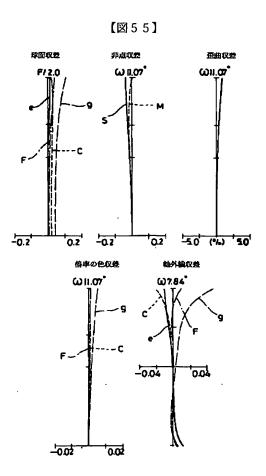


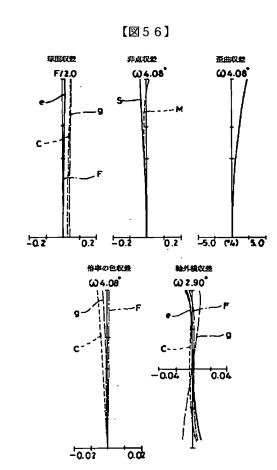












【公報種別】特許法第17条の2の規定による補正の掲載 【部門区分】第6部門第2区分 【発行日】平成13年11月9日(2001.11.9)

【公開番号】特開平8-160299

【公開日】平成8年6月21日(1996.6.21)

【年通号数】公開特許公報8-1603

【出願番号】特願平6-331412

【国際特許分類第7版】

GO2B 15/16

13/18

[FI]

GO2B 15/16

13/18

【手続補正書】

【提出日】平成13年3月14日(2001.3.1 4)

【手続補正1】

【補正対象書類名】明細書

【補正対象項目名】請求項1

【補正方法】変更

【補正内容】

【請求項1】物体側より順に、正の屈折力の第1レンズ 群と、負の屈折力の第2レンズ群と、前記第2レンズ群 の像側に位置する全体として正の屈折力を有する複数の* *レンズ群とよりなり、ズーミングの際に少なくとも二つ のレンズ群を光軸上を移動させることによって変倍作用 と変倍にともなう像面位置のずれを補正する作用を持た せるようにし、最も像側のレンズ群が正の屈折力を持ち 少なくとも1枚の正レンズと少なくとも2枚の負レンズ とにて構成され、最も像側のレンズが凹面を像側に向け た負の屈折力を持つメニスカスレンズであり、下記の条 件(1), (2), (3), (4), (5) を満足する ズームレンズ。

- $-2.0 < f_2 / f_r < -1.0$ (1)
- (2) 1. $2 < \nu_P / \nu_n$
- (3) $-1.5 < f_{\bullet} / f_{\bullet} < -2$
- (4) $4 < f_1 / f_1 < 8.4$
- (5) $-8.8 < (R_{e2} + R_{e1}) / (R_{e2} - R_{e1}) < -1.6$

ただし、f f は夫々第1レンズ群,第2レンズ群の 焦点距離、f・は広角端における全系の焦点距離、f。 は最も像側のレンズの焦点距離、v。は最も像側のレン ズ群中の少なくとも1枚の正レンズのアッベ数、ν。は 最も像側のレンズ群中の少なくとも1枚の負レンズのア ッベ数、Raiは最も像側のレンズの物体側の面の曲率半 径、Rez は最も像側のレンズの像側の面の曲率半径であ る。

【手続補正2】

【補正対象書類名】明細書

【補正対象項目名】0014

【補正方法】変更

【補正内容】

【0014】本発明のズームレンズは、最も像側のレン ズ群を少なくとも1枚の正レンズと、少なくとも2枚の 負レンズにて<u>構成し</u>、最も像側のレンズが凹面を像側に 向けた負の屈折力を持つメニスカスレンズとし、又条件 (2), (3)を満足するようにした。

【手続補正3】

【補正対象書類名】明細書 【補正対象項目名】0024 【補正方法】変更

【補正内容】

【0024】本発明のレンズ系において、レンズ系の全 長を短くするには、第2レンズ群より像側の各レンズ群 の屈折力を強くすることが望ましいが、最も像側のレン ズ群は、結像作用を有し比較的強い正の屈折力を持つこ とになる。そのために、ペッツバール和と軸上色収差の 発生量が大になる傾向があり、高い結像性能を持つレン ズ系を達成するには、これら収差を良好に補正する必要 がある。これら収差を補正するためには、上述のよう に、最も像側のレンズ群を少なくとも1枚の正レンズと 少なくとも2枚の負レンズで構成し、最も像側のレンズ が凹面を像側に向けた負の屈折力を持つメニスカスレン ズにて構成することが望ましい。最も像側のレンズ群を 上記のような構成にすることにより、このレンズ群の屈 折力を強くしてもペッツバール和と軸上色収差とを補正 することが出来る。しかしこのレンズ群の屈折力を強く

すると正レンズにて発生する負の球面収差が大になる傾向となり、均質球面レンズのみでこれを補正することが 困難になる。

【手続補正4】

【補正対象書類名】明細書

【補正対象項目名】0037

【補正方法】変更

【補正内容】

【0037】また、第2レンズ群より像側の各レンズ群の中で最も像側のレンズ群以外のレンズ群は、最も像側のレンズ群に比べ屈折力が弱いため、諸収差は、最も像側のレンズ群程大きくない。しかし、最も像側のレンズ群よりも物体側のレンズ群へは、第2レンズ群からの発散光束が入射するために軸上色収差の発生量は大きくなる傾向にあり、高い結像性能のレンズ系を達成するためにはこれを良好に補正することが必要である。

【手続補正5】

【補正対象書類名】明細書

【補正対象項目名】0094

【補正方法】変更

【補正内容】

【0094】また、第4レンズ群を物体側に繰り出して 至近距離物点へのフォーカシングを行なっている。

【手続補正6】

【補正対象書類名】明細書

【補正対象項目名】0101

【補正方法】変更

【補正内容】

【0101】この実施例2の収差状況は、図15乃至図20に示す通りで高い光学性能を有している。

【手続補正7】

【補正対象書類名】明細書

【補正対象項目名】0123

【補正方法】変更

【補正内容】

【0123】又、第1レンズ群 G_1 は、物体側より順に、負レンズと正レンズと正レンズとからなり、第2レンズ群 G_2 は、物体側より順に、負レンズと負レンズとからなり、第3レンズ群 G_3 は、物体側より順に、正レンズと負レンズとよりなり、第4レンズ群 G_4 は、物体側より順に、正レンズと負レンズと正レンズと重レンズと負レンズとよりなっている。

【手続補正8】

【補正対象書類名】明細書

【補正対象項目名】0130

【補正方法】変更

【補正内容】

【0130】この実施例8の収差状況は、図51乃至図 56に示す通りである。

This Page is Inserted by IFW Indexing and Scanning Operations and is not part of the Official Record.

BEST AVAILABLE IMAGES

Defective images within this document are accurate representations of the original documents submitted by the applicant.

Defects in the images include but are not limited to the items checked:
BLACK BORDERS
☐ IMAGE CUT OFF AT TOP, BOTTOM OR SIDES
☐ FADED TEXT OR DRAWING
☐ BLURRED OR ILLEGIBLE TEXT OR DRAWING
☐ SKEWED/SLANTED IMAGES
☐ COLOR OR BLACK AND WHITE PHOTOGRAPHS
☐ GRAY SCALE DOCUMENTS
LINES OR MARKS ON ORIGINAL DOCUMENT
REFERENCE(S) OR EXHIBIT(S) SUBMITTED ARE POOR QUALITY
OTHER:

IMAGES ARE BEST AVAILABLE COPY.

As rescanning these documents will not correct the image problems checked, please do not report these problems to the IFW Image Problem Mailbox.